

Někdy se stává, že s určitou nostalgií vzpomínáme na „ty staré, zlaté časy“, kdy nebyly tranzistory a integrované obvody, kdy klasická elektronika byla v podstatě v plenkách, kdy se vše jevilo jako ne sice zcela jednoduché, ale relativně jednoduše zvládnutelné – tato nostalgie se obvykle dostaví tehdy, když se opět znova a znova setkáváme s něčím novým, s něčím, nad čím je třeba přemýšlet, co je třeba pochopit (a to není vždy nejjednodušší). Svého času jsme se (nebo alespoň někteří z nás) shovívavě usmívali nad termínenem technická revoluce, domnívajíce

obvody a sdružené součástky, miniaturnizace, mikrominiaturizace, obvody z tenkých vrstev, obvody z tlustých vrstev, hybridní obvody a já nevím, co ještě. Elektronika se z radiotechniky rozrostla na obor, který nemá svoji šírkou obdobu – stačí vzít třeba články v AR, od elektronické líhně přes reflexní přijímač, nf zesilovač atd. až po elektronickou hru, využívající základů číslicové techniky a univerzální číslicový multimeter se v časopisu popisují elektronické přístroje jednoduché i složité, univerzální i jednoúčelové, běžné i speciální atd. A přitom i kdyby časopis

Informační exploze

se, že „to“ půjde kolem nás a nezávisle na nás. Velmi brzy se však ukázalo, že technická revoluce je proces, který ve svém vývoji předbíhá i stav našeho vědomí a našich znalostí, a že máme co dělat, abychom s ním alespoň v některých aspektech dokázali držet krok. Objevily se tranzistory, než se z toho stačil průměrný technik vzpamatovat (o laikovi ani nemluvě, ten se, myslím, většinou vzdal snahy rozumět všemu tomu, co běžně používá z technických vynálezů a výrobků), přišly integrované

vycházel denně, stále by bylo o čem psát, protože znalost problematiky elektroniky umožňuje tolik variant řešení problémů, jako nikdy předtím.

Ze všech stran se však ozývá stále jedno volání – volání po informacích. Shánějí se informace z pohledu spotřebitele, konstruktéra, technologa, návrháře, vývojáře, koníčkáře, profesionála atd. Jak postupovat, jakým způsobem řadit dostupné informace, aby vešly ve známost, jakým způsobem zpřístupnit co možno nejširší oblast informací,

aby se nebádalo nad tím, co je třeba již jinde notoricky známé, co vybrat z dostupných informací, aby to bylo perspektivní a nejvíce užitečné?

To jsou otázky, s nimiž se v současné době potýká každý technický (a nejen technický) časopis i knižní vydavatelství. V časopisech RK a AR k těmto otázkám ještě přistupuje snaha uspokojit čtenářský zájem jak amatérů,

tak profesionálů a navíc jak začátečníků, tak i pokročilých a více než pokročilých. Není to jednoduché, doufáme však, že do informační exploze (a tím i k technické revoluci) přispíváme dílem, který není zcela zanedbatelný; z uvedených hledisek byly vybrány i články v tomto čísle Radiového konstruktéra. (Údaje zahraničních tranzistorů jsou v ročence AR 1973).

Zajímavá praktická ZAPOJENÍ 7

Zdeněk Svobodný

Napájecí zdroje, stabilizátory, regulátory, měniče

Jakostní síťový zdroj

U zdroje podle obr. 1 lze nastavovat jak výstupní napětí, tak konstantní výstupní proud. Zdroj je konstruován s křemíkovými tranzistory a vzhledem k vlastnostem je relativně jednoduchý.

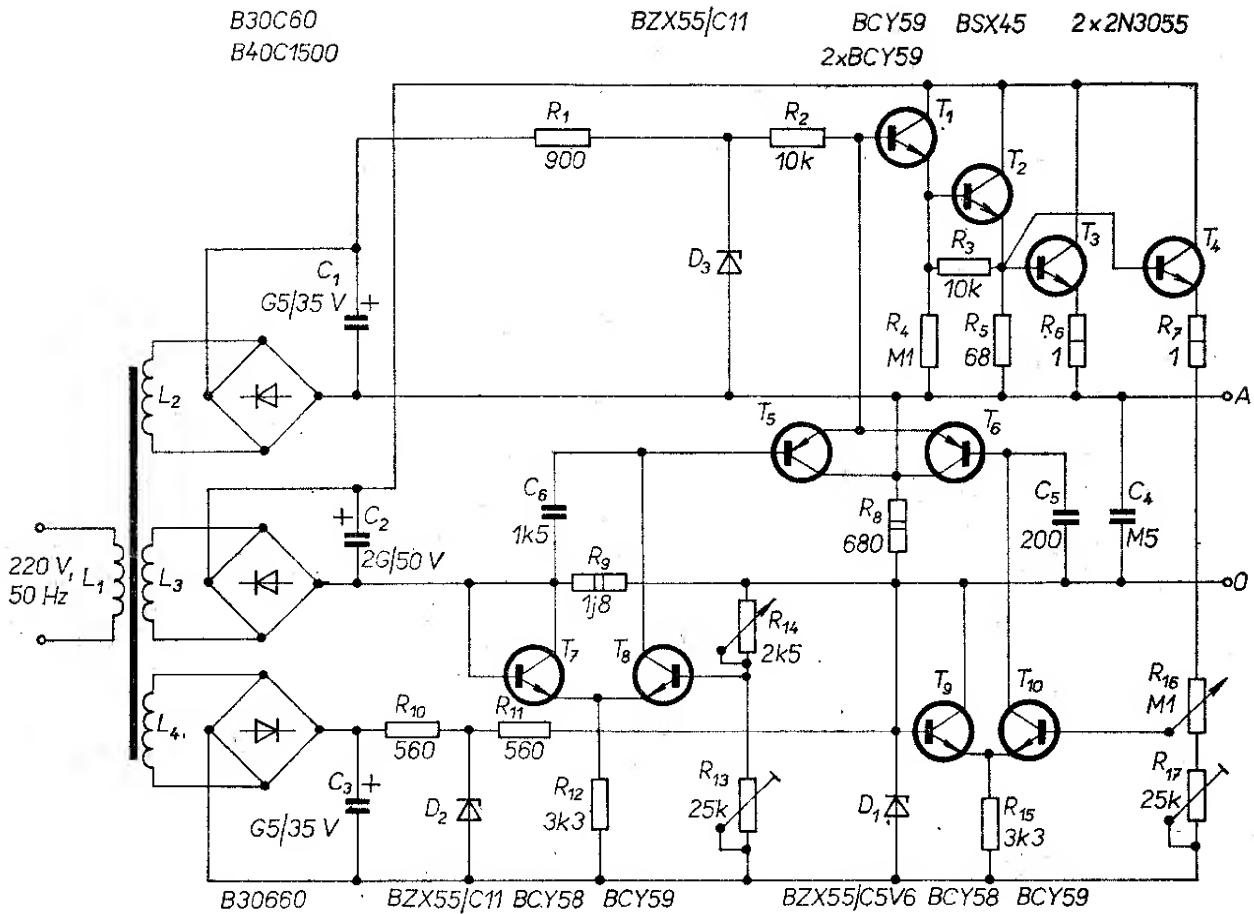
Technické údaje

Napájecí napětí: 220 V, 50 Hz ($\pm 10\%$).
Nastavitelné výstupní napětí: 0 až 30 V.
Nastavení výstupního proudu: 0 až 1 A.
Maximální teplota okolí: 60 °C.
Vnitřní odpor při řízení napětí: 10 mΩ.
Vnitřní odpor při řízení proudu: 12,5 kΩ.
Stabilizace v rozsahu výstupního napětí 0,1 až 25 V: $4,5 \cdot 10^{-3}$.
Stabilizace v rozsahu výstupního proudu 10 mA až 0,8 A: $7,5 \cdot 10^{-3}$.
Zulnění při řízení napětí: 1 mV.
Zulnění při řízení proudu: 20 μA.
Rychlosť reakce při řízení proudu: 100 μs.

Výkonové tranzistory jsou na chladičích. Transformátor je na jádru M85a (M29), vinutí L_1 má 978 z drátu o $\varnothing 0,4$ mm CuL, vinutí L_2 má 77 závitů drátu o $\varnothing 0,1$ mm CuL, L_3

má 133 závitů drátu o $\varnothing 1,1$ mm CuL a konečně vinutí L_4 má 65 závitů drátu o $\varnothing 0,1$ mm CuL.

Úbytek napětí na potenciometru R_{16} se porovnává s referenčním napětím na bázi tranzistoru T_9 . Změny výstupního napětí, způsobené změnami zátěže nebo napájecího síťového napětí způsobí, že se na tranzistorech T_9 a T_{10} vytvoří rozdílový signál; tento rozdílový signál je zesílen tranzistorem T_6 a přiveden na bázi tranzistoru T_1 . Tranzistor T_1 ovládá nyní přes tranzistor T_2 činnost koncových výkonových tranzistorů T_3 a T_4 tak, aby zmizel rozdílový signál na tranzistorech diferenciálního zesilovače (T_9 a T_{10}). Kolektorový proud tranzistoru T_{10} je velmi malý (jak vyplývá ze zapojení), takže změnu vlastností obvodu ohřátém tohoto tranzistoru není třeba brát v úvahu. Maximální výstupní napětí se má nastavit odporovým trimrem R_{17} tak, aby se při minimálním síťovém napětí a při zátěži 1 A (transformátor ohřátý na provozní teplotu) neobjevilo na výstupu podstatné zvětšení brumu. Běžec potenciometru R_{16} by měl být při této zkoušce nastaven u spodního konce odporové dráhy.



Obr. 1. Jakostní síťový zdroj s proměnným výstupním napětím 0 až 30 V a s možností volit konstantní vstupní proud v mezích 0 až 1 A

Bude-li odpor připojené zátěže malý, lze při napěťovém řízení zdroje obdržet výstupní proud, který je ohraničen pouze vnitřním odporem zdroje. Chceme-li omezit výstupní proud na určitou velikost, používáme zdroj jako zdroj konstantního proudu, který lze regulovat v rozmezí 0 až 1 A.

Na odporu R_9 vzniká úbytek napětí, odpovídající proudu do zátěže. Diferenciální zesilovač z tranzistorů T_7 a T_8 se nastaví odporovým trimrem tak, aby při $R_{14} = 2,5 \text{ k}\Omega$ a při výstupním proudu 1 A vedl tranzistor T_8 . Kolektorový proud tohoto tranzistoru budí tranzistor T_5 . Tento tranzistor přebírá nyní bázový proud tranzistoru T_1 , který při řízení napětí tekl tranzistorem T_6 . Napěťové řízení se mění na řízení proudu. To znamená, že se při malém zatěžovacím odporu vede napětí z výstupu zpět do zdroje a výstupní proud

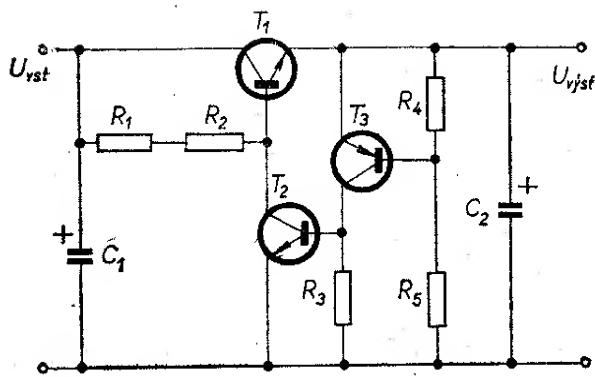
zůstává stálý. Změnou nastavení potenciometru R_{14} , zapojeného jako proměnný odpor, lze nastavit libovolný konstantní výstupní proud v rozmezí 0 až 1 A.

Siemens Halbleiter-Schaltbeispiele 1972

Zapojení stabilizátorů bez stabilizačních (Zenerových) diod

Dále popsaná zapojení stabilizátorů jsou vhodná všude tam, kde je na závadu šum Zenerových diod, nebo kde je třeba dosáhnout co nejmenší vlastní spotřeby stabilizátoru.

Základní zapojení stabilizátoru bez referenčního prvku je na obr. 2. Mezi nestabilizovaným vstupním napětím U_{vst} , získaným usměrněním síťového napětí, a výstupním stabilizovaným napětím $U_{\text{výst}}$ je zapojen tranzistor T_1 . Ten je známým způsobem řízen tranzis-



Obr. 2. Základní zapojení stabilizátoru bez stabilizačních (Zenerových) diod

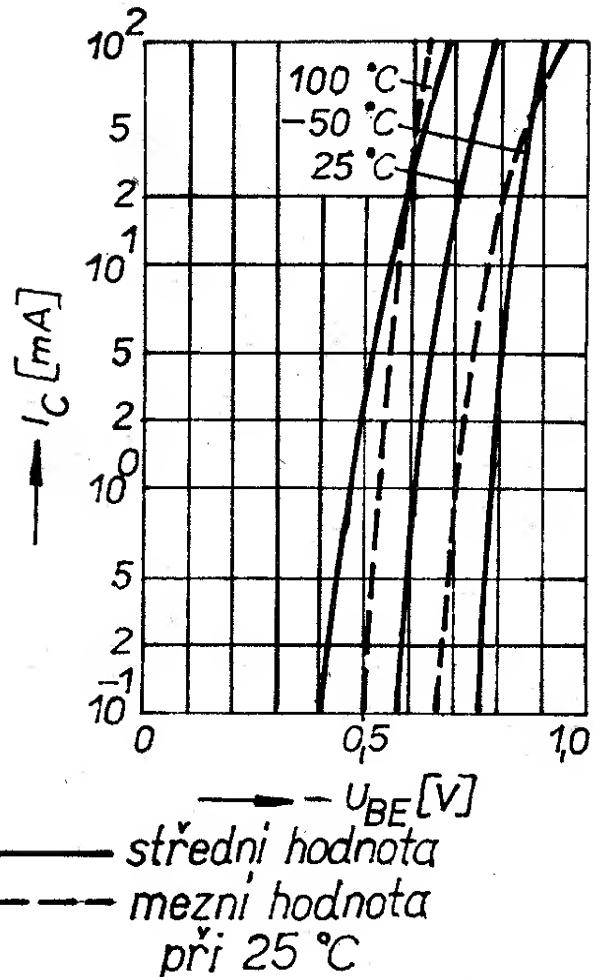
zistorem T_2 tak, aby se při zvětšujícím se výstupním proudu nebo při zmenšujícím se vstupním napětí jeho stejnosměrný odpor zmenšoval – tím se dosáhne stabilizace výstupního napětí.

Má-li mít stabilizátor co nejlepší činitel stabilizace, je třeba, aby se každá změna výstupního napětí ΔU_{vyst} pokud možno bez omezení amplitudy objevila i na bázi tranzistoru T_2 . K tomu slouží tranzistor T_3 .

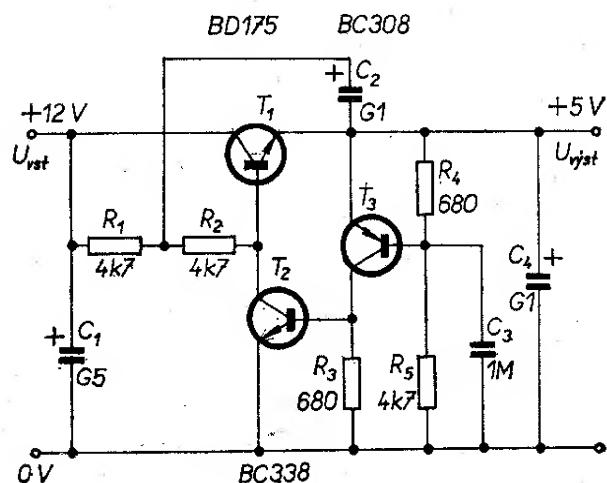
Pozorují-li se charakteristiky tranzistoru, tj. průběh kolektorového proudu v závislosti na napětí báze-emitor, zjistí se, že mají silně exponenciální průběh (např. na obr. 3 pro tranzistor BC308, což je obdoba našeho tranzistoru KC508, ovšem vodivosti p-n-p). Pěti-procentní změně napětí báze-emitor tak odpovídá nejméně třistaprocentní změna kolektorového proudu. Této velké strmosti charakteristiky se využívá i v popisovaných zapojeních. V zapojení podle obr. 1 se objeví změna výstupního napětí v poměru R_4 : $(R_4 + R_5)$ v obvodu báze-emitor tranzistoru T_3 (díky jeho strmosti $\Delta I_C : \Delta U_{BE}$ a volbě pracovního odporu R_3) na bázi tranzistoru T_2 . Tranzistor T_2 pak řídí činnost tranzistoru T_1 – tím je splněna podmínka regulace.

Návrhem odporů R_4 a R_5 děliče napětí pro bázi třetího tranzistoru lze volit libovolné výstupní napětí. Celkem přesně platí

$$U_{vyst} = U_{BE\ T3} \left(\frac{R_5}{R_4} + 1 \right)$$



Obr. 3. Průběh kolektorového proudu tranzistoru BC308 v závislosti na napětí báze-emitor



Obr. 4. Zapojení stabilizátoru se zlepšeným potlačením brumu (BC308, BC338 = KF517, KC508; BD175 = Si podle odebíraného proudu)

přičemž proud děličem v bázi T_3 musí být co největší proti proudu báze tranzistoru T_3 .

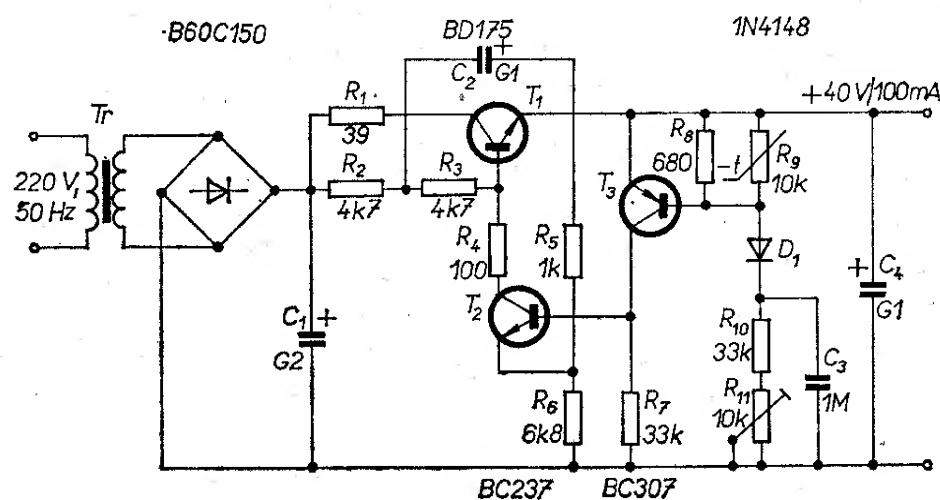
Častým požadavkem kromě stabilizace výstupního napětí zdroje je i co nejmenší brum výstupního napětí. Vezmeme-li zapojení podle obr. 2, je zřejmé, že čím bude menší zvlnění výstupního napětí, tím menší kapacitu může mít kondenzátor C_1 (tím je levnější a menší). K dosažení co nejmenšího brumu výstupního napětí byly navrženy do základního zapojení na obr. 2 dva filtrační články podle obr. 4.

Prvním filtračním článkem je člen R_1C_2 , který podstatně omezuje vliv brumu na kondenzátoru C_1 , tj. na přechodu báze-emitor tranzistoru T_1 . Ke zmenšení brumu ve výstupním napětí přispívá i kondenzátor C_3 mezi bází třetího tranzistoru a nulovým potenciálem. Zařazením tohoto kondenzátoru do obvodu se zbytkové rušivé napětí na výstupu stabilizátoru téměř zcela odstraní, jeho zbytky eliminuje silná zpětná vazba řídicího zesilovače. Volba tohoto zapojení není náhodná – kromě vlivu na brum se uplatňuje i jeho příznivý vliv na vnitřní dynamický odpor stabilizátoru – při jakékoli volbě součástek nepřevyšuje vnitřní odpor stabilizátoru několik desítek miliohmů. Činitel filtrace je přitom lepší než 100 000 (90 dB). Výstupní napětí je prakticky bezšumové a bez brumu. Maximální rušivé napětí na výstupu je podle měření menší než 50 μ V.

U zdrojů jako je popsáný stabilizátor vyžadujeme obvykle i teplotní nezávislost výstupního napětí. V zapojení podle obr. 4 má na teplotní stabilitu rozhodující vliv teplotní drift tranzistoru T_3 . Protože tranzistory T_2 a T_3 mají stejnosměrnou přímou vazbu (jsou spojeny galvanicky), vyrovnávají se vlivy změn teploty okolí částečně i jen díky tomuto zapojení. Kompenzace změn teploty je tím lepší, čím je menší poměr odporu R_5/R_4 bázového děliče, tedy čím menší je výstupní napětí stabilizátoru. Ke zlepšení teplotní nezávislosti výstupního napětí lze do obvodu přidat teplotně závislý odpor, termistor. Příklad zapojení je na obr. 5. Stabilizátor se součástkami podle obr. 5 má výstupní napětí 40 V, napětí je stabilní i při velkých změnách teploty okolí a do odběru proudu 100 mA.

Zapojení podle obr. 5 má tu zvláštnost, že napětí na emitoru tranzistoru T_2 je děličem R_5 , R_6 nastaveno tak, aby napětí kolektor-emitor tohoto tranzistoru nebylo větší než asi 3 až 4 V. Stejné napětí je i na tranzistoru T_3 . Oba tranzistory mají velmi malou ztrátu a přispívají tak k dobré teplotní stabilitě stabilizovaného zdroje. Je to výhodné i proto, že jako druhý a třetí tranzistor je možno použít prakticky jakékoli typy bez nároků na velké závěrné napětí.

V zapojení podle obr. 5 je proti dříve uvedeným schématům navíc např. dioda D_1 – ta chrání třetí tranzistor proti



Obr. 5. Teplotně kompenzovaný stabilizovaný zdroj s minimálním driftem náběhu; náhrada tranzistorů viz obr. 4

zničení při náhodném zkratu na výstupu. Odpor R_1 omezuje maximální proud řídicím tranzistorem na bezpečnou velikost.

Termistor je třeba vybrat individuálně podle typu T_3 . V zapojení na obr. 5 se s uvedeným typem termistoru dosáhlo teplotního činitele $1,5 \cdot 10^{-4}/^{\circ}\text{C}$ v teplotním rozsahu $+10$ až $+45$ $^{\circ}\text{C}$.

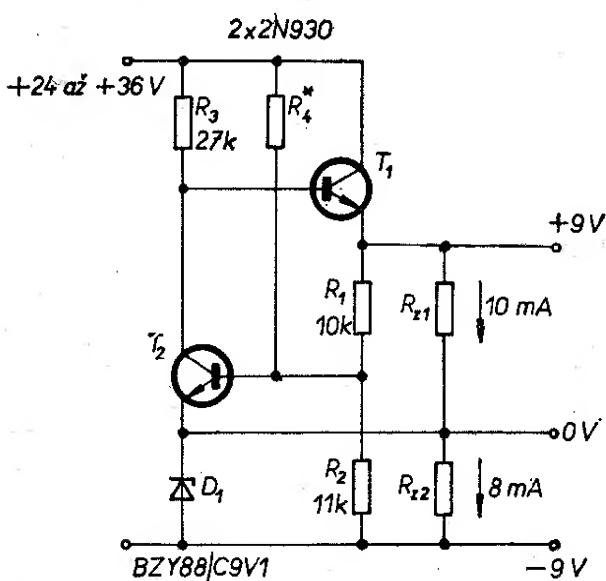
Funkschau č. 20/1972

Jednoduchý zdroj napětí dvojí polarity pro malý odběr proudu

Obvod na obr. 6 ze dvou tranzistorů a Zenerovy diody dodává stabilizovaná napětí opačné polarity. Smyčka záporné zpětné vazby přes tranzistory T_1 a T_2 určuje napětí kladné větve zdroje podle vztahu

$$\frac{R_1 + R_2}{R_2} (U_Z + U_{BE2}) = U_Z$$

(vztaženo k 0 V). Možný odběr proudu je pro zátěž R_{Z2} menší o proud Zenerovou diodou. Obvod je vhodný k napájení takových obvodů, u nichž je odběr proudu relativně stálý, nebo u nichž je alespoň stálý rozdíl v odběru proudu z kladné a záporné větve stabilizátoru. Mění-li se proud zátěži,



Obr. 6. Jednoduchý zdroj napětí dvojí polarity pro malý odběr proudu (R_4 je třeba vybrat tak, aby byly co nejvíce potlačeny rušivé signály ve stabilizovaných napětích)

Zenerova dioda musí mít malý dynamický odpor a zesílení ve smyčce s tranzistory T_1 a T_2 musí být co největší. Toho se dosáhne volbou odporu R_3 . Proud báze tranzistoru T_1 nesmí být však větší než polovina kolektorského proudu T_2 – potom je vhodné volit jako T_1 složený emitorový sledovač.

Napěťový zisk tranzistoru T_2 je ovšem omezen činitelem R_3/r_e , kde

$$r_e \doteq \frac{25}{I_{E2}} \quad [\Omega; \text{mA}],$$

takže se nedosáhne většího zisku zvětšováním odporu R_3 , je-li r_{e2} velký ve srovnání s

$$\frac{R_1 R_2}{(R_1 + R_2)} h_{21E}(T_2).$$

Wireless World č. 1402/1969 (duben)

Impulsní stabilizátor napětí

Impulsní (klíčované) stabilizátory napětí se pro své nesporné výhody v poslední době používají stále častěji: především pro ekonomii provozu, malé výkonové ztráty a z nich vyplývající malé rozmezí.

Jednoduchý impulsní stabilizátor napětí je na obr. 7. Jeho základní technické údaje jsou:

Výstupní proud: maximálně 5 A.

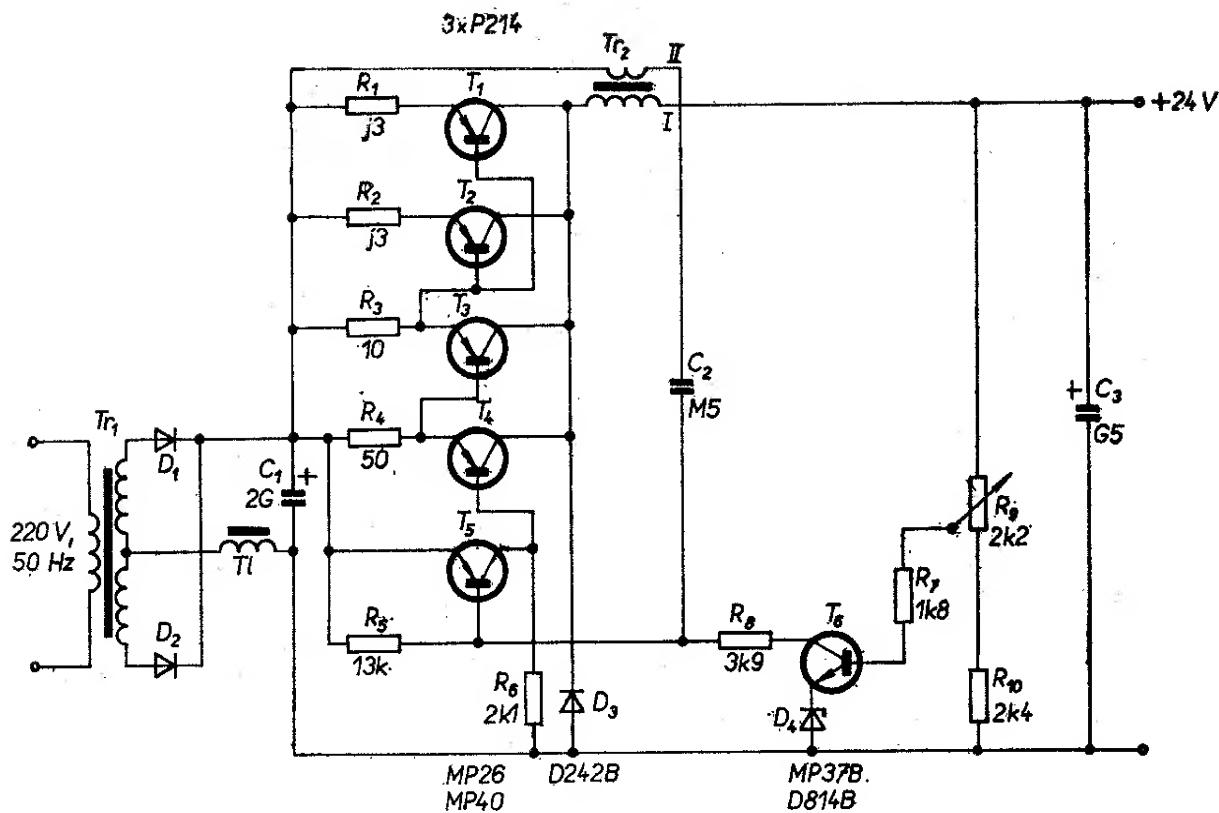
Regulované výstupní napětí: 24 V.

Učinnost stabilizátoru: 85 až 90 %.

Při změně napětí na vstupu stabilizátoru (na kondenzátoru C_1) od 25 do 36 V se výstupní napětí změní maximálně o 1 %. Bez síťového transformátoru, usměrňovacích diod a tlumivky lze zařízení použít k regulaci a stabilizaci jakéhokoli stejnosměrného napětí, které se mění v rozmezí 25 až 50 V.

Principem činnosti impulsního stabilizátoru je změna stabilizovaného napětí na střídavé (lépe řečeno pulsující, impulsní) a následná změna tohoto pulsujícího napětí na stejnosměrné. Ve stabilizátoru se používá šířková modulace impulsů.

Celý stabilizátor podle obr. 7 se skládá ze síťového transformátoru,



Obr. 7. Impulsní stabilizátor napětí

usměrňovacích diod, filtračních členů (vstupní se skládá z tlumivky Tl a kondenzátoru C_1 , výstupní z primárního transformátoru Tr_2 a z kondenzátoru C_3), ze třístupňového zesilovače proudu (předzesilovač s tranzistory T_3 a T_4 , koncový zesilovač z paralelně zapojených tranzistorů T_1 a T_2), z fázového invertoru s tranzistorem T_5 , který obrací fázi impulsů o 180° a z referenčního a měřicího stupně s tranzistorem T_6 , který „hlídá“ odchylky výstupního napětí od nastavené velikosti.

V otevřeném stavu je odporník tranzistorů T_1 a T_2 malý a primárním vinutím impulsního transformátoru Tr_2 protéká zvětšující se proud, který nabíjí kondenzátor C_3 , k němuž je připojena zátěž. Impulsní transformátor pracuje v tomto okamžiku jako prvek filtračního obvodu, jako filtrační tlumivka. Zvětší-li se napětí na výstupním kondenzátoru nad nastavenou (žádanou) velikost výstupního napětí, otevře se tranzistor T_6 . Kolektorový

proud tohoto tranzistoru způsobí úbytek napětí na odporu R_5 , tímto úbytkem napětí se otevře tranzistor T_5 . Přitom se proudem odporem R_6 zvětšuje (a zvětšuje se tedy i spád napětí na něm), to způsobí uzavření tranzistoru T_4 a posléze i tranzistorů T_3 až T_1 . Proud primárním vinutím impulsního transformátoru se však do určité velikosti zmenšuje, a náboj kondenzátoru C_3 se vybíjí do zátěže. Dioda D_3 se otevírá pouze tehdy, je-li napětí na primárním vinutí impulsního transformátoru větší, než napětí na kondenzátoru C_3 . Zmenší-li se napětí na kondenzátoru C_3 vybíjením jeho náboje do zátěže, přestávají pracovat tranzistory T_5 a T_6 , a současně se otevírají tranzistory T_1 až T_4 . Dále se celý pochod opakuje.

Při zvětšování napětí na vstupu stabilizátoru při otevření tranzistorů T_1 a T_2 je na primárním vinutí impulsního transformátoru velké napětí. Proto se bude proudem vinutím zvětšovat rychleji a rychleji se bude nabíjet i kon-

denzátor C_3 . To znamená, že se čas, po který jsou oba tranzistory otevřeny, zkrátí. Zkrátí se i doba impulsu proudu vinutím transformátoru. Nemění-li se odpor zátěže, kondenzátor se nabije za stejnou dobu, a mezera mezi impulsy, po níž jsou oba výkonové tranzistory uzavřeny, bude stálá. Z toho je zřejmé, že výstupní napětí stabilizátoru je závislé na době, po níž jsou oba výkonové tranzistory otevřeny.

Popišme si nyní třeba stav, kdy se zmenšíl odpor zátěže, tzn. kdy se odebírá větší proud ze stabilizátoru. Kondenzátor C_3 se vybíjí rychleji, než při jmenovité zátěži. Zmenšuje se mezera mezi impulsy proudu, impulsy, kterými se nabíjí kondenzátor, jsou častější.

Kmitočet impulsů závisí v zásadě na rychlosti nabíjení a vybíjení kondenzátoru C_3 , tj. na jeho kapacitě. Zvětšuje-li se jeho kapacita, kondenzátor se nabíjí přes indukčnost pomaleji, kmitočet impulsů se snižuje. Čím je indukčnost primárního vinutí impulsního transformátoru menší, tím se kondenzátor nabíjí rychleji na zvolené napětí a rychlosť změny proudu je proporcionální kmitočtu impulsů. Z toho vyplývá, že čím je kmitočet impulsů vyšší, tím menší indukčnost by mělo mít vinutí.

Při použití tranzistorů P214 se jako nejvhodnější ukázal kmitočet 1 000 Hz. Při zvyšování kmitočtu se naruší tvar impulsů a zhoršuje se účinnost. Použijí-li se křemíkové tranzistory KT805B, je nejvhodnější kmitočet asi 3 až 5 kHz.

Výstupní napětí je tím „stejnosměrnější“ (impulzy jsou menší, nižší), čím větší proudové zesílení mají tranzistory T_4 až T_6 . Vyplývá to z toho, že při velkém zesilovacím činiteli těchto tranzistorů je třeba k uvedení tranzistorů T_1 a T_2 z vodivého stavu do nevodivého velmi malého napětí na bázi tranzistoru T_6 . Aby se podpořil kladný význam zesilovacího činitela tranzistorů, je v zapojení zavedena kladná zpětná vazba, jejíž napětí se snímá ze sekundárního vinutí impulsního transformátoru. Velikost zpětné vazby se řídí tvarem proudového impulsu na

kolektoru výkonových tranzistorů T_1 a T_2 (má se blížit co nejvíce pravoúhlému průběhu).

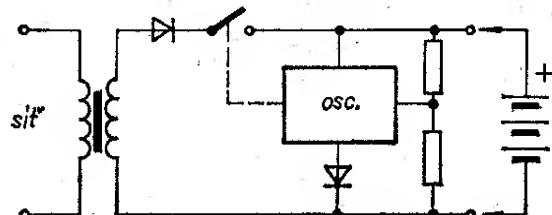
Tranzistory T_1 až T_3 jsou na hliníkovém chladiči o rozměrech 150×100 mm. Transformátor Tr_1 je na jádru Š(EI) 25×50 , primární vinutí má 830 závitů drátu o $\varnothing 0,59$ mm CuL, sekundární vinutí má 2×120 závitů drátu o $\varnothing 1,3$ mm CuL. Tlumivka T_7 je na stejném jádru, má 300 závitů drátu o $\varnothing 1,68$ mm CuL. Impulsní transformátor je na jádru Š12 \times 24 (vzduchová mezera 0,3 mm), primární vinutí má 100 závitů drátu o $\varnothing 1$ mm CuL, sekundární 3 závity drátu o $\varnothing 0,2$ mm CuL. Podrobný popis nastavení a případné změny v zapojení při použití různých křemíkových tranzistorů jsou uvedeny v původním článku.

Radio (SSSR), č. 9/1972

Nabíječka akumulátorů s tyristory

Nejrůznějších jednoduchých i složitých nabíječek akumulátorů bylo již popsáno v literatuře velmi mnoho. V poslední době se od nabíječky žádá, aby se sama vypnula, skončí-li nabíjení, tj. má-li nabíjený akumulátor jmenovité napětí. Také návodů na stavbu podobné nabíječky bylo již několik – na nabíječce podle obr. 8 mne však zaujalo nekonvenční řešení a tvrzení autorů, že nabíječka pracuje spolehlivě bez složitého uvádění do chodu i s tzv. partiovými součástkami. Navíc kromě samočinného vypínání při nabité baterie má nabíječka tu výhodu, že se nezničí ani ona sama, ani akumulátor, připojí-li se akumulátor na vývodní zdírky obráceně, tj. zamění-li se jeho polarita.

Základní zapojení nabíječky je na obr. 8. Spínač, připojující napětí na



Obr. 8. Základní zapojení nabíječky akumulátorů s ochranou proti přebíjení

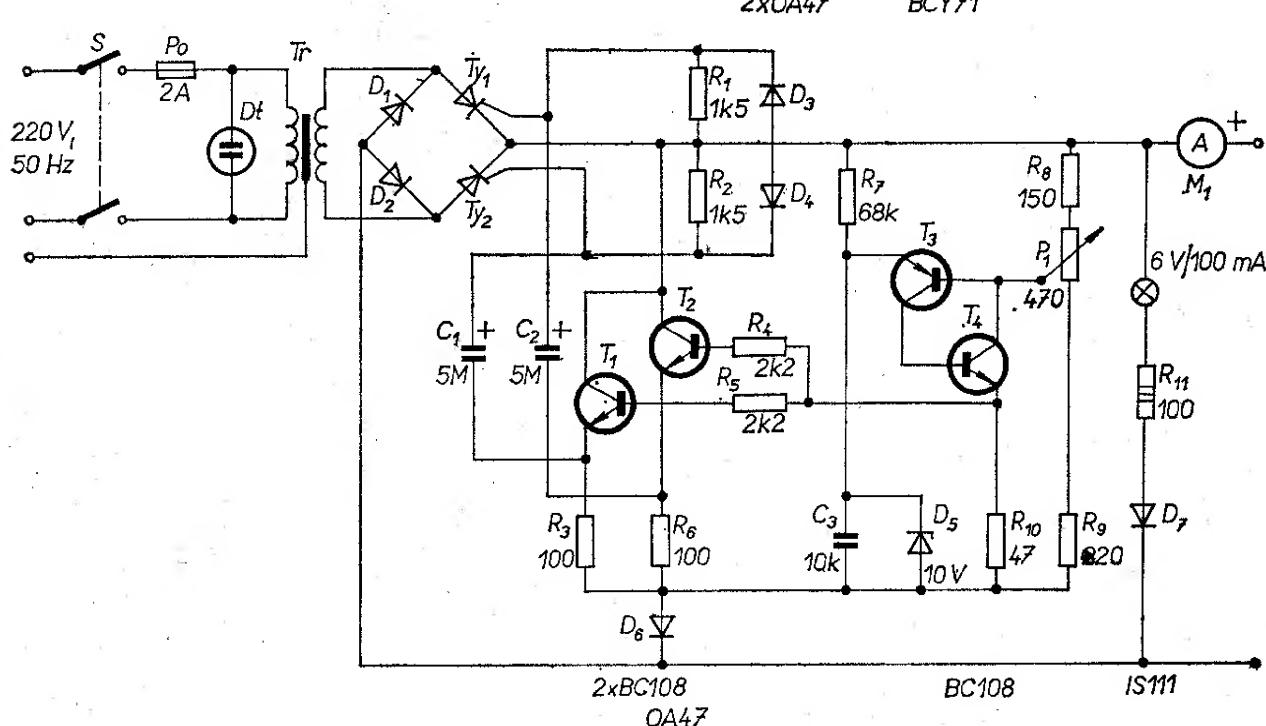
bíječky k akumulátoru, je ovládán oscilátorem, jehož činnost řídí napětí ze středu napěťového děliče z odporů, připojených paralelně k nabíjenému akumulátoru. Napájecí napětí oscilátoru se vede přes diodu. Je-li spínač sepnut, akumulátor se nabíjí. Není-li na výstup nabíječky připojen akumulátor, nebo je-li připojen nesprávně, oscilátor nepracuje a spínač je rozpojen. Nabíječka začne nabíjet až tehdy, je-li připojen nabíjený, částečně vybitý akumulátor a souhlasí-li polarita jeho vývodů s polaritou vývodů nabíječky. Nabíjení skončí, nabije-li se akumulátor na jmenovité napětí.

Jako spínač se používají dva řízené usměrňovače, tyristory, které v otevřeném stavu tvoří spolu s diodami D_1 a D_2 (obr. 9) můstkový usměrňovač.

Připojí-li se na výstup nabíječky částečně vybitý akumulátor (s odpovídající polaritou), otevře se dioda D_6 . V tom případě se kondenzátor C_3 nabíjí přes R_7 a během několika milisekund se napětí na emitoru T_3 ustálí na velikosti, dané polohou běžce potenciometru 470 Ω . Tranzistory T_3

a T_4 se rychle otevřou, náboj kondenzátoru C_3 se vybije přes odpor R_{10} a v obvodu vznikne krátký kladný impuls, který se objeví i na bázích T_1 a T_2 . Oba tyto tranzistory jsou zapojeny jako emitorové sledovače a přivedou tedy kladné impulsy na řídící elektrody tyristorů (impedančně přizpůsobují obvod „oscilátoru“ obvodu řídících elektrod). Tranzistory současně vzájemně oddělující řídící elektrody tyristorů.

Kladný impuls na řídící elektrodě tyristoru uvede tyristor do vodivého stavu. Usměrňovací můstek tedy pracuje, vede proud a akumulátor se nabíjí. Jakmile se kondenzátor C_3 vybije, znovu se ihned nabíjí přes odpor R_7 , a vzniká další otevírací (zapalovací) impuls pro tyristory. Je-li tyristor otevřen, není sice impuls zapotřebí, ale tyristory se zavírají vždy, prochází-li sinusovka napětí na sekundárním vinutí síťového transformátoru nulou. Kmitočet oscilátoru je asi 1,4 kHz, proto se tyristory uvádějí do vodivého stavu zcela bezpečně ihned po průchodu napětí nulou.



Obr. 9. Celkové zapojení nabíječky. Údaje tyristorů v textu

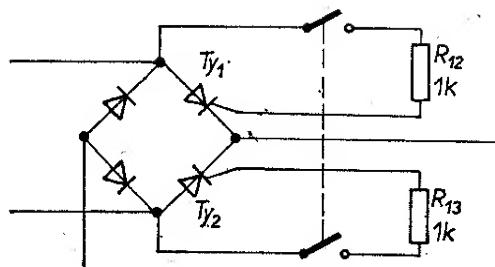
Zvětší-li se při nabíjení akumulátoru jeho napětí na jmenovitou velikost, zvětší se i napětí na bázi T_3 . Protože napětí na emitoru tohoto tranzistoru je určeno napětím Zenerovy diody D_5 , oscilátor přestane pracovat, tyristory zůstanou v nevodivém stavu. Nabíjení se přeruší tedy v závislosti na nastavení běžce potenciometru 470 Ω . Ihned po uzavření tyristorů se většinou napětí akumulátoru opět zmenší, to uvede na krátkou dobu tyristory opět do vodivého stavu a tak se akumulátor dobíjí krátkými impulsy, mezery mezi nimiž se stále prodlužují.

Odpory R_1 a R_2 zabezpečují bezpečné spínání tyristorů. Diody D_3 a D_4 zamezuji jakýmkoli záporným impulsům, aby se dostaly na řídící elektrody tyristorů (tyristory by se mohly poškodit).

Žárovka na výstupu nabíječky se rozsvítí, připojí-li se nabíjená baterie ve správné polaritě – v opačném případě dioda D_7 nevede, žárovka nesvítí. Připojit žárovku 12 V (místo použití 6 V/100 mA) bez předřadného odporu není možné, protože na akumulátoru je při nabíjení napětí až 14 V a žárovka by měla velmi krátkou dobu života, neboť by byla přežhavena. Odpor v sérii s žárovkou je třeba volit tak, aby i při maximálním napětí na akumulátoru nebylo napětí na žárovce větší než jmenovité.

Do výstupu kladného pólu nabíječního napětí je zařazen ampérmetr 0 až 5 A. Ampérmetr slouží vlastně pouze ke kontrole, že se akumulátor skutečně nabíjí.

Při konstrukci je třeba upevnit tyristory na chladiče. Pokud jde o součástky, všechny odpory jsou na zatížení 1/4 W, kromě R_{11} , což je drátový odpór na zatížení 3 W. Tranzistory BC108 lze beze změny součástek nahradit našimi typy KC508, tranzistor BCY71 lze nahradit typem KF517 nebo KFY16, popř. KFY18. Usměrňovací diody jsou na napětí 50 V a pro proud 3 A, stejně jako tyristory. Zenerova dioda D_5 má Zenerovo napětí 10 V, dovolenou ztrátu 10 mW. Ostatní diody jsou běžné diody, vy-



Obr. 10. Doplněk zapojení z obr. 9 pro připojení zcela vybitého akumulátoru k nabíječce

hoví každá dioda s dovoleným proudem asi 0,5 A. Síťový transformátor má sekundární napětí asi 12 V a je dimenzován pro proud 4 A. Elektrolytické kondenzátory jsou na napětí 15 V. Pokud jde o přesnost součástek, vyhoví zřejmě součástky i s relativně velkou tolerancí vzhledem k jmenovité hodnotě; autor původního článku např. uvádí, že Zenerova dioda může mít napětí až 12 V, R_7 že může být v rozmezí 33 až 100 $k\Omega$, kondenzátor C_3 může mít kapacitu až 20 nF.

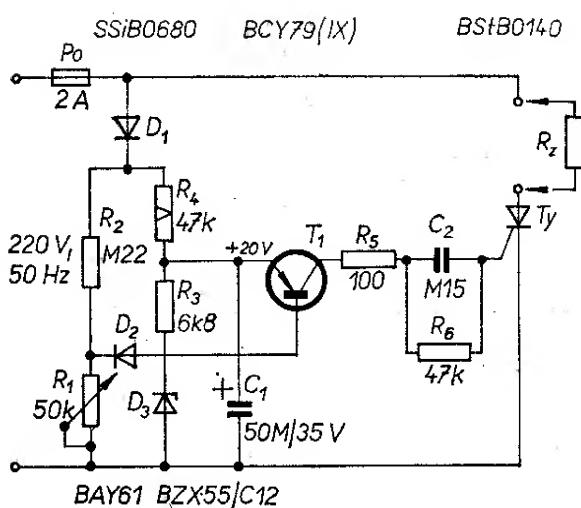
Závěrem autor upozorňuje, že by nabíječka nemusela pracovat, je-li připojený akumulátor zcela vybit. V tom případě doporučuje doplnit nabíječku o spínač a odpory podle obr. 10. Sepnutím spínače se tyristory uvedou do vodivého stavu a do akumulátoru teče maximální proud. Jakmile se akumulátor alespoň částečně nabije, je však třeba spínačem odpory 1 $k\Omega$ odpojit a přejít na běžný provoz.

Jediným nastavovacím prvkem je potenciometr 470 Ω . Jeho běžec je třeba v závislosti na použité Zenerově diodě nastavit tak, aby nabíječka spolehlivě přestala dodávat proud do akumulátoru tehdy, dosáhne-li napětí akumulátoru jmenovité velikostí.

Practical Electronics č. 5/1974

Regulátor výkonu spotřebičů, napájených stejnosměrným napětím 2 až 24 V

Napětí pro spotřebiče (ať mají činný nebo indukční charakter zátěže), na-



Obr. 11. Regulátor výkonu pro spotřebiče s činnou i indukční zátěží pro stejnosměrné napětí (T_1 Si p-n-p, 2 W)

pájené stejnosměrným napětím v rozmezí asi 2 až 24 V přímo ze sítě bez síťového transformátoru, lze zabezpečit celkem jednoduše obvodem s tyristorem podle obr. 11.

Takto řešeným obvodem lze napájecí napětí jednak regulovat, a jednak i stabilizovat, je však třeba připomenout, že celé zařízení je přímo spojeno se sítí, proto při obsluze je třeba zabezpečit, aby všechny kovové části byly bezpečně izolovány proti náhodnému dotyku!

Na rozdíl od jiných zapojení, pomocí nichž se ovládalo tak malé napětí na zátěži, je zapojení na obr. 11 velmi stabilní. Výkon na zátěži se řídí potenciometrem (je zapojen jako proměnný odpor) $50\text{ k}\Omega$ v rozmezí 0 až 60° . Vstupní napětí je 220 V, 50 Hz, napětí na zátěži je pulsující stejnosměrné napětí, které lze regulovat v rozmezí asi 2 až 24 V. Řízený výkon se řídí podle použitého tyristoru, s tyristorem Siemens BStBO140C/D je 140 W.

Napětím, jednocestně usměrněným diodou D_1 , se napájí můstek, skládající se z odporových děličů R_1 , R_2 a R_3 , R_4 , D_3 . Kondenzátor C_1 vyhlažuje sinusové půlvlny v pravé věti můstku a zabezpečuje stejnosměrné napětí na emitoru tranzistoru o velikosti asi 20 V. Je-li úbytek napětí sinusové půlvlny na

odporu R_1 větší asi o 1 V než napětí na emitoru tranzistoru, otevře se dioda D_2 i tranzistor; přitom tranzistor dodá impuls k otevření tyristoru (impuls přichází na řídicí elektrodu tyristoru).

Náběžná hrana otevřacího impulsu je dlouhá asi $100\text{ }\mu\text{s}$, šířka impulsu je asi $200\text{ }\mu\text{s}$. Chybový impuls na počátku sinusové půlvlny se neuplatní, neboť tranzistor je mezi dvěma půlvlnami stále otevřen a kondenzátor C_1 je plně nabit. Napětí na emitoru tranzistoru je nezávislé na změnách napětí sítě a je určeno pouze Zenerovým napětím diody D_3 a odporem R_3 . Poměr napětí na odporu a diodě je zvolen tak, že se „otevřací“ napětí tranzistoru při změnách síťového napětí nemění. Zaměnila-li by se Zenerova dioda za odpor, měnilo by se napětí na zátěži v závislosti na změnách síťového napětí.

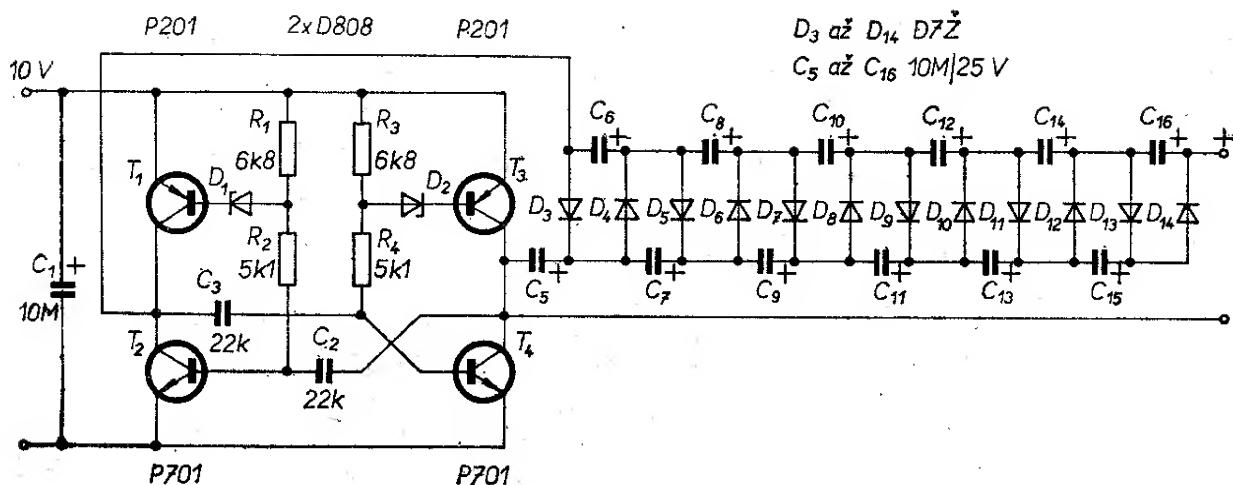
Úhel otevření lze měnit proměnným odporem (potenciometrem) $R_1 = 50\text{ k}\Omega$ v mezích 19 až 60° , proto je aritmetická střední hodnota napětí na zátěži v mezích 2 až 24 V. Zvětší-li se potenciometr na $500\text{ k}\Omega$, lze měnit úhel otevření mezi 5 až 60° a aritmetická střední hodnota stejnosměrného napětí na zátěži je pak 0,2 až 24 V.

Zapojení lze použít k regulaci napětí pro projekční žárovky, stejnosměrné a univerzální motory atd. do výkonu podle použitého tyristoru.

Siemens-Halbleiter-Schaltbeispiele 1973

Měnič napětí bez transformátoru

U běžných měničů napětí se obvykle shledáváme s přeměnou stejnosměrného napětí na střídavé, které se transformuje a opět usměrňuje. To znamená, že se používá transformátor a celý usměrňovací a vyhlažovací řetězec. U některých zařízení je výhodnější používat měniče bez transformátoru. V běžném dvoutaktním generátoru (multivibrátoru) lze jednoduše přeměnit stejnosměrné napětí na střídavé, to snímat z kolektoru tranzistoru a po usměrňení ve zdvojovacích nebo ztrojovacích napětí usměrnit a dále použít k napájení zvoleného zařízení. Takto řešený generátor pro měnič by si však



Obr. 12. Měnič napětí bez transformátoru
(tranzistory lze zaměnit např. za Ge typy středního výkonu)

vyžádal zapojit do kolektorů tranzistorů odpory, na nichž by se rozptyloval velký výkon a měnič by měl velmi malou účinnost (poměr přivedené energie k energii odevzdávané do zátěže). Použijí-li se však jako zatěžovací odpory tranzistorů multivibrátoru opět tranzistory, lze vhodným návrhem jejich pracovních podmínek zmenšit celkové ztráty v obvodu na minimum.

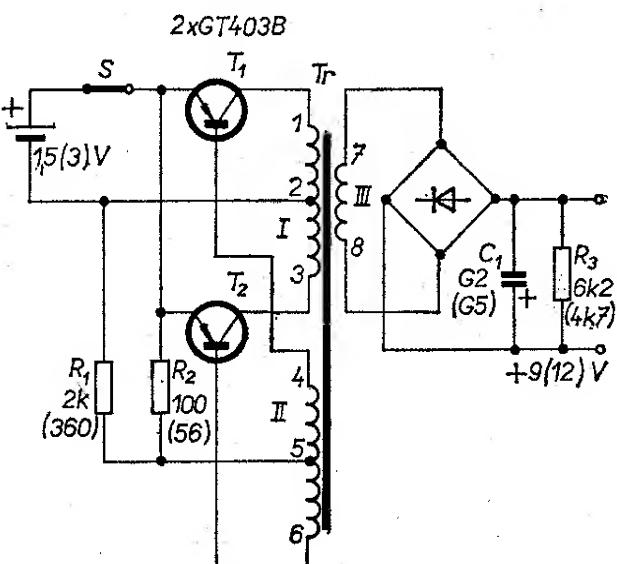
Schéma zapojení měniče na tomto principu je na obr. 12. Pracovní režim tranzistorů je určen odpory R_1 až R_4 . Kmitočet generátoru (multivibrátoru) je asi 10 000 Hz. Při napájecím napětí 9 až 10 V a odběru proudu menším než 3 mA je výstupní napětí asi 90 až 100 V. Odpory R_1 a R_3 se volí tak, aby napětí na Zenerových diodách při tranzistorech T_1 a T_3 ve vodivém stavu bylo asi 7,5 až 8 V a bylo stejné.

Kondenzátory C_5 až C_{16} jsou na napětí 25 V a mají stejnou kapacitu – 10 μ F. Jako diody D_3 až D_{14} (Ge) lze použít buď typy, uvedené na schématu (obr. 12), nebo typy D226B. Jako tranzistory T_2 a T_4 se mohou použít i typy P702 nebo KT602, místo každého z nich lze použít i paralelní kombinaci dvou tranzistorů typu MP38A.

Autor originálu používá měnič k napájení elektronek v radiostanici (elektronky jsou typu 0,6P2B a podobné).

Měnič napětí s transformátorem

Jiným typem měniče napětí je měnič s transformátorem. Z něho lze většinou odebírat podstatně větší proud a také výstupní napětí nebývá (používá-li se pro dále uvedené účely) příliš velké. V článku je popsáno zapojení měniče, který podle napájecího napětí dává na výstupu buď 9, nebo 12 V pro odběr proudu 30, popř. 120 mA. Výkon napájecího zdroje měniče je 0,07 W, popř. 0,3 W, zbytkové střídavé napětí (vlastně pulsující) na výstupu filtru je 1, popř. 3 mV a kmitočet měniče je asi 2 kHz.



Obr. 13. Měnič napětí s transformátorem

Základní schéma měniče je na obr. 13. Jde o dvoutaktní generátor s transformátorovou zpětnou vazbou. Údaje v závorkách (na schématu v obr. 13) platí pro napájecí napětí 3 V. Měnič se skládá z transformátoru T_1 , který je navinut na magnetickém jádru s pravoúhlou hysterezní smyčkou. Princip činnosti měniče spočívá v tom, že tranzistory střídavě vedou a nevedou a tím připojují k vinutí transformátoru napájecí baterii. Přitom dochází v jádru transformátoru ke změně magnetické indukce z minima na maximum a naopak. Napětí pro větve kladné zpětné vazby se odebírá ze spodního vinutí transformátoru (obr. 13) a vede se na báze tranzistorů. Základní nastavení pracovních podmínek zajišťují odpory děliče R_1, R_2 .

Střídavé napětí, které se odebírá z třetího vinutí transformátoru, je usměrněno můstkovým usměrňovačem a vyhlazeno kondenzátorem 200 nebo 500 μ F. Odpor R_3 slouží jako předzátěž.

Transformátor měniče je navinut na kruhovém permalloyovém jádru 12/14-3. Vinutí I je navinuto drátem o \varnothing 0,31 mm, vinutí II drátem o \varnothing 0,1 mm, obě vinutí mají 100 závitů. Vinutí III má 380 závitů drátu o \varnothing 0,2 mm. Transformátor lze navinout i na jádro nf transformátoru z přijímače Selga; jádro je tvaru EI a je také permalloyové – pak se však zvětší odběr naprázdno a mění se i kmitočet měniče asi na 700 Hz. Vinutí III je třeba navinout drátem o \varnothing 0,2 mm, počet závitů je třeba změnit na 200. Vinutí I je třeba vinout tenčím drátem, a to o \varnothing 0,27 mm. Všechny ostatní údaje zůstávají shodné.

Všechny uvedené údaje platí pro napájení měniče napětím 1,5 V. Při napájecím napětí 3 V má vinutí I 2×100 závitů drátu o \varnothing 0,31 mm, vinutí II 2×80 závitů drátu o \varnothing 0,1 mm a vinutí III 480 závitů drátu o \varnothing 0,23 mm.

Pro měnič jsou nejvhodnější tranzistory s co nejmenším napětím kolektor-emitor v nasyceném stavu a se střední kolektorovou ztrátou. V zapojení vyhověly nejlépe tranzistory řady GT403, při vyšších kmitočtech měniče

pak tranzistory P605, KT801 až 803 atd. Měniče, pracující na kmitočtu nižším než 2 kHz, lze osadit i tranzistory P201 až 203, popř. P213 až 217. V zapojení nezáleží na tom, jaký zesilovací činitel použité tranzistory mají, nerozhoduje ani závěrné napětí, neboť stačí, aby bylo větší než je dvojnásobné napětí napájecí baterie.

Měnič nepotřebuje při uvádění do chodu nastavovat, pouze v některých případech je možné malou změnou odporu R_1 měnit výstupní napětí měniče při připojené zátěži (v malých mezích). Nekmitá-li měnič, stačí přehodit vývody vinutí II , vedoucí k bázím tranzistorů.

Z měniče lze napájet rozhlasové přijímače, kazetové magnetofony apod.

Radio (SSSR), č. 2/1973

Nf technika a elektroakustika

Nízkofrekvenční zesilovač pro sluchátka

Skutečně jakostní poslech na jakostní sluchátka vyžaduje, aby i zesilovač, jímž jsou sluchátka napájena, byl co nejjakostnější. Zesilovač na obr. 14 odpovídá ve všech parametrech normě Hi-Fi (DIN 45 500). Vzhledem k tomu, že zesilovač má velký vstupní odpor, lze ho použít ve spojení s téměř všemi zdroji signálu. Vlastní sluchátka jsou od obvodů stejnosměrného proudu oddělena elektrolytickým kondenzátorem.

Technické vlastnosti

Napájecí napětí: jmenovité 12 V, lze použít jakékoli napětí v mezích 6 až 24 V.

Odběr proudu: při jmenovitém napětí 14 mA.

Vstupní odpor: asi 250 k Ω .

Napěťové zesílení: 25.

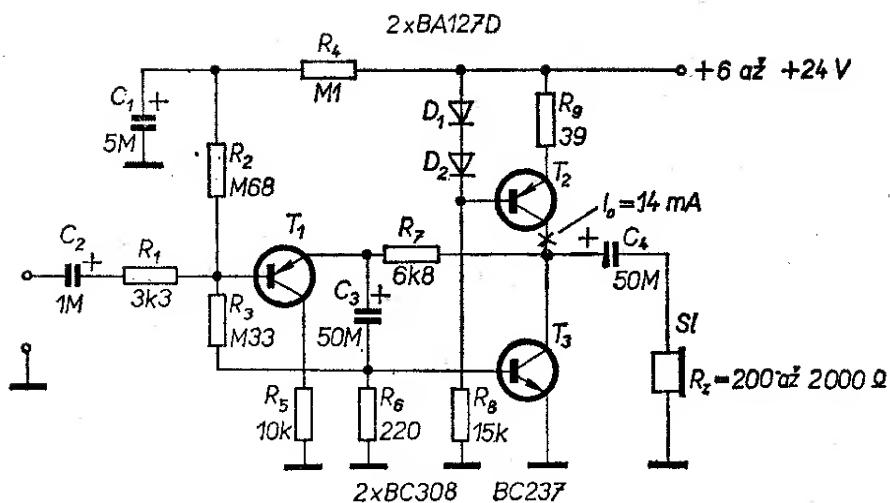
Kmitočtová charakteristika (-1 dB) $\text{při } R_z = 200 \Omega$: 37 Hz až 470 kHz.

Jmenovité výstupní napětí pro zkreslení 1 % na referenčním kmitočtu 1 000 Hz:

pro $R_z = 200 \Omega$ 1,5 V (11 mW),

pro $R_z = 2 000 \Omega$ 3,4 V (6 mW).

Obr. 14. *Nf zesilovač Hi-Fi pro sluchátka (T₁, T₂ - KF517, T₃ - KF507)*



*Činitel zkreslení: pro $R_z = 200 \Omega$,
 $U_{výst} \leq 1 \text{ V}$ menší než 0,5 %,
pro $R_z = 2\,000 \Omega$,
 $U_{výst} \leq 3 \text{ V}$ menší než 0,1 %.*

Zesilovač je zapojen celkem běžně. Koncový tranzistor T_3 pracuje ve třídě A, jako pracovní odpor koncového tranzistoru slouží obvod T_2 , D_1 a D_2 . Tímto zapojením se dosáhlo možnosti napájet zesilovač napětím ve velmi širokém rozsahu (6 až 24 V), aniž by se podstatně měnily vlastnosti zesilovače. Navíc toto zapojení umožňuje použít jako zátěž v podstatě všechna běžná sluchátka, která mají impedanci v rozmezí 200 až 2 000 Ω , také beze změny vlastností zesilovače. Pouze na jeden jediný parametr má vliv jak velikost napájecího napětí, tak impedance sluchátek: na dosažitelný výstupní výkon.

Díky velkému vstupnímu odporu tranzistoru T_2 má celé zapojení velmi dobrý činitel filtrace. Velkého vstupního odporu se dosáhlo zapojením vstupního tranzistoru s velkými odpory bázového děliče (680 a 330 k Ω).

das elektron č. 16—17/1973

Jakostní směšovací zesilovač s tónovým korektorem

Směšovací zesilovač na obr. 15 se skládá ze směšovacího stupně se třemi samostatnými vstupy, z aktivního ko-rektoru a ze stupně s regulátorem hla-sitosti pro smíšený signál.

Technické vlastnosti

Napájecí napětí: 24 V.

Odběr proudu: 5,5 mA.

Jmenovité vstupní napětí: 100 mV.

Vstupní odpor: 50 až 100 k Ω .

Napěťové zesílení: 15.

Jmenovité výstupní napětí: 1,5 V.

Maximální výstupní napětí pro zkreslení
1 %: 5 V.

Cinítel zkreslení pro $U_{výst} = 1,5 V$,

$f = 30 \text{ Hz}$ až 16 kHz : menší než 0

Kmitočtová charakteristika

13 Hz az 43 K

Nastavení korekcií: hloubky na 50 Hz ± 17 až -19 dB

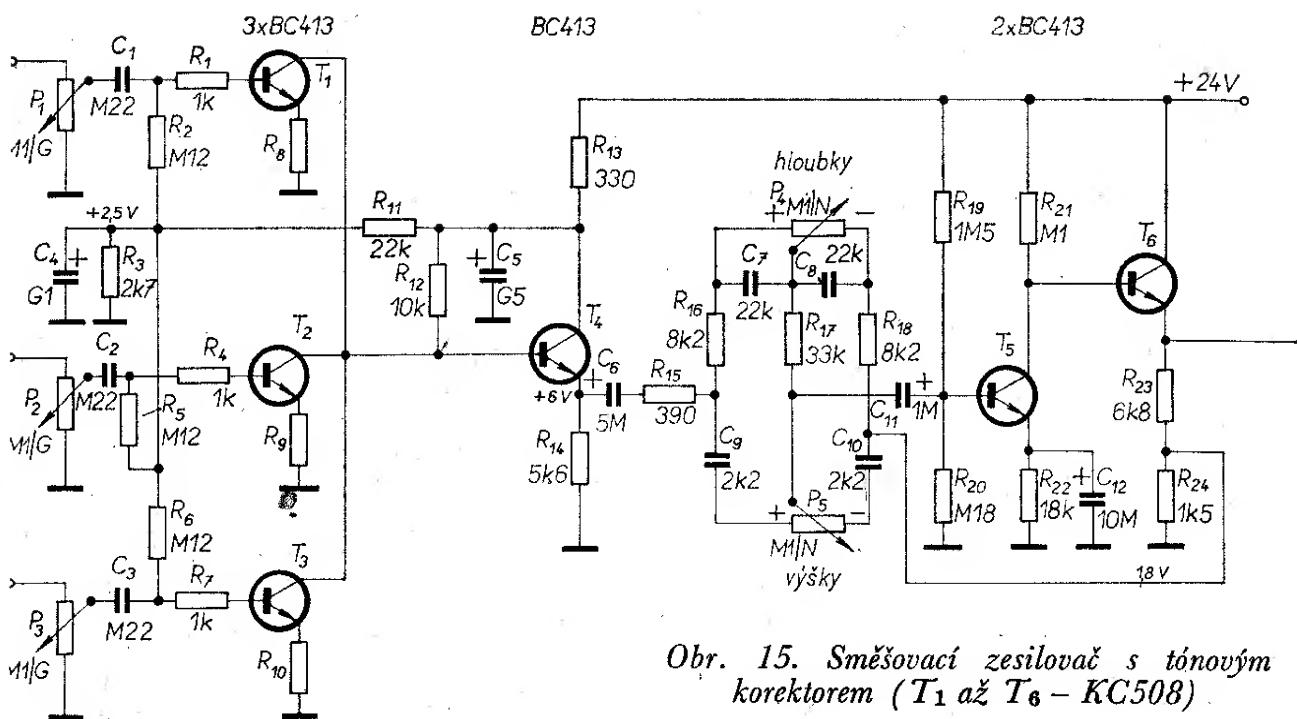
výšky na 16 kHz \pm 18

Maximální rušivé napětí na výstupu (DIN)

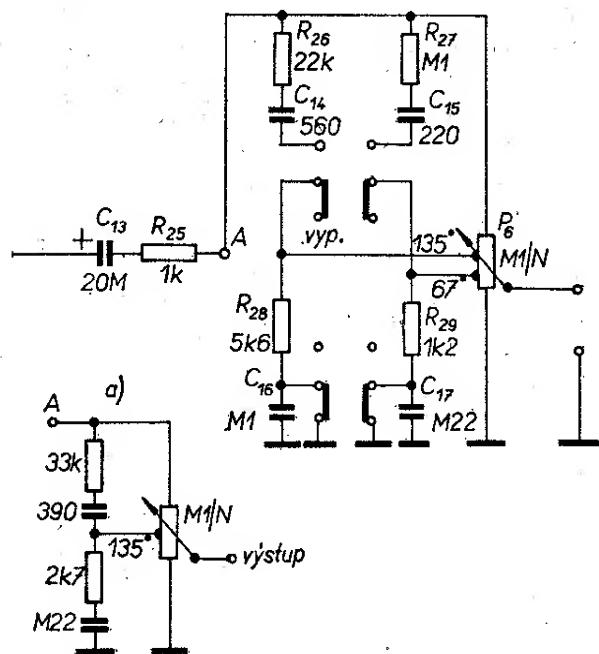
45 405): 0,6 až 1 mV.

Vstupní citlivost směšovacího zesi-lovače byla zvolena tak, aby umožno-vala připojit všechny běžné a nej-častěji se vyskytující zdroje signálu jako jsou magnetofon, rozhlasový přijímač, korekční předzesilovač atd. K připojení mikrofonů a dynamických vložek přenosek je třeba použít předzesilovače. Při připojení krystalové vložky přenosky je třeba do horního přívodu vstupního potenciometru hlasitosti za-řadit odpor asi $0,5\text{ M}\Omega$.

Vstupními regulátory hlasitosti lze nastavit libovolně úroveň jednotlivých signálů pro směšování nezávisle na ostatních signálech. Každý vstup má svůj vlastní zesilovač, který má napěťové zesílení 3. Tyto zesilovače mají



Obr. 15. Směšovací zesilovač s tónovým korektorem (T_1 až T_6 – KC508)



malý výstupní odpor, takže korektor je napájen ze zdroje s malou výstupní impedancí, což je velmi výhodné. Dvoustupňový zesilovač za korektorem má zesílení asi 5, takže při jmenovitém vstupním napětí je výstupní napětí asi 1,5 V. Tak velkým výstupním napětím lze budit jakýkoli výkonový zesilovač.

Výstupní regulátor hlasitosti signálu po směšování má fyziologickou regulaci, tj. podle síly signálu jsou zdůrazňovány (více či méně) okrajové kmi-

točty přenášeného kmitočtového pásma. Místo přepínače fyziologie lze zařadit na výstup i jednoduchý fyziologický regulátor podle obr. 15a. Zatěžovací odpor za výstupním potenciometrem hlasitosti by měl být větší než 25 k Ω .
Siemens Halbleiter-Schaltbeispiele 1973

Nf zesilovač Hi-Fi s výstupním výkonem 45 W

U výkonových nf zesilovačů bez výstupního transformátoru je výhodné používat reproduktory s větší impedancí, neboť proudové zesílení koncových tranzistorů se pak mění méně vzhledem k menšímu kolektorovému proudu. Přitom lze zpětnými vazbami dosáhnout malých činitelů zkreslení i při velkém zesílení. Navíc je zmenšena možnost vzniku nežádaných oscilací. Je ovšem třeba zvolit co největší napájecí napětí, aby se dosáhlo požadovaných výkonů, např. u zesilovače na obr. 16 pro výkon 45 W asi 60 V.

Technické údaje zesilovače podle obr. 16

Napájecí napětí: 60 V.

Odběr proudu (pro výkon 45 W na zátěži 8 Ω): 1,1 A.

Jmenovité výstupní napětí pro zkreslení 1 %: 45 W.

Zatížovací impedance: 8Ω .

Vstupní odpor: $1,2 \text{ k}\Omega$.

Jmenovité vstupní napětí: 0,96 V.

Napěťové zesílení: asi 20 (25,6 dB).

Výkonový zisk: 47,5 dB.

Odstup cizích napětí (vztaženo k výst. výkonu 50 mW): 86,5 dB.

Kmitočtová charakteristika ($U_{\text{výst. při 1000 Hz}} = 13,4 \text{ V}$) pro -1 dB : 10 Hz až 60 kHz.

Výkonová kmitočtová charakteristika (zkreslení 1 %, jmen. výst. výkon 43,5 W) pro -1 dB : 20 Hz až 36 kHz.

Teplotní odpor chladičů:

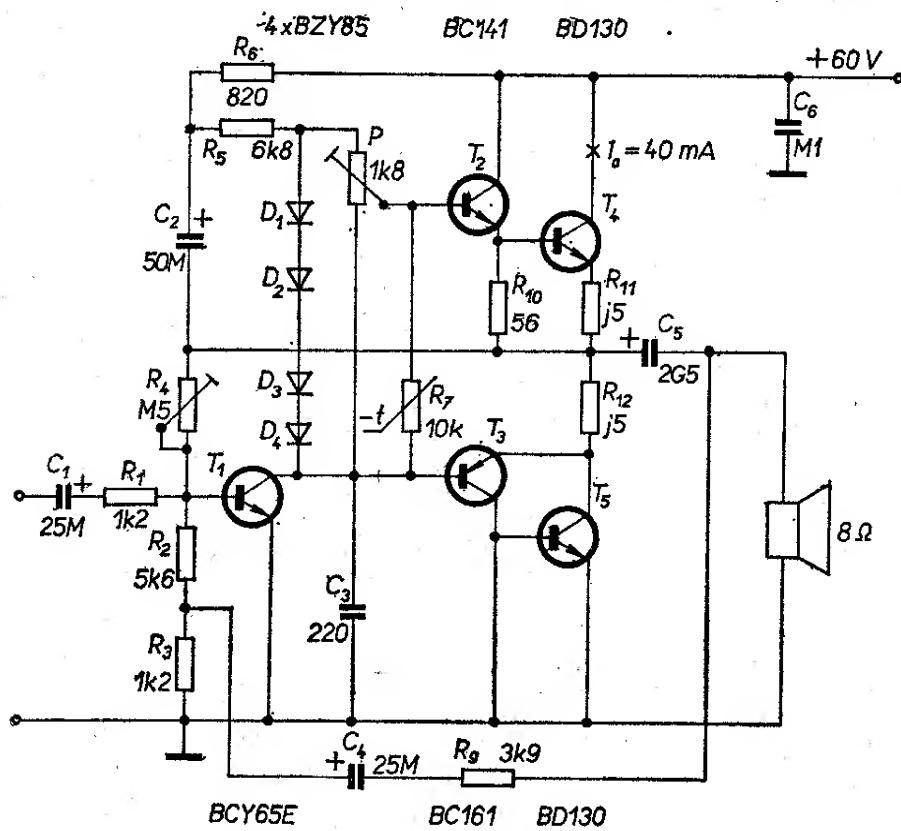
každý koncový tranzistor menší než $3,5 \text{ }^{\circ}\text{C/W}$,

každý budicí tranzistor menší než $35 \text{ }^{\circ}\text{C/W}$.

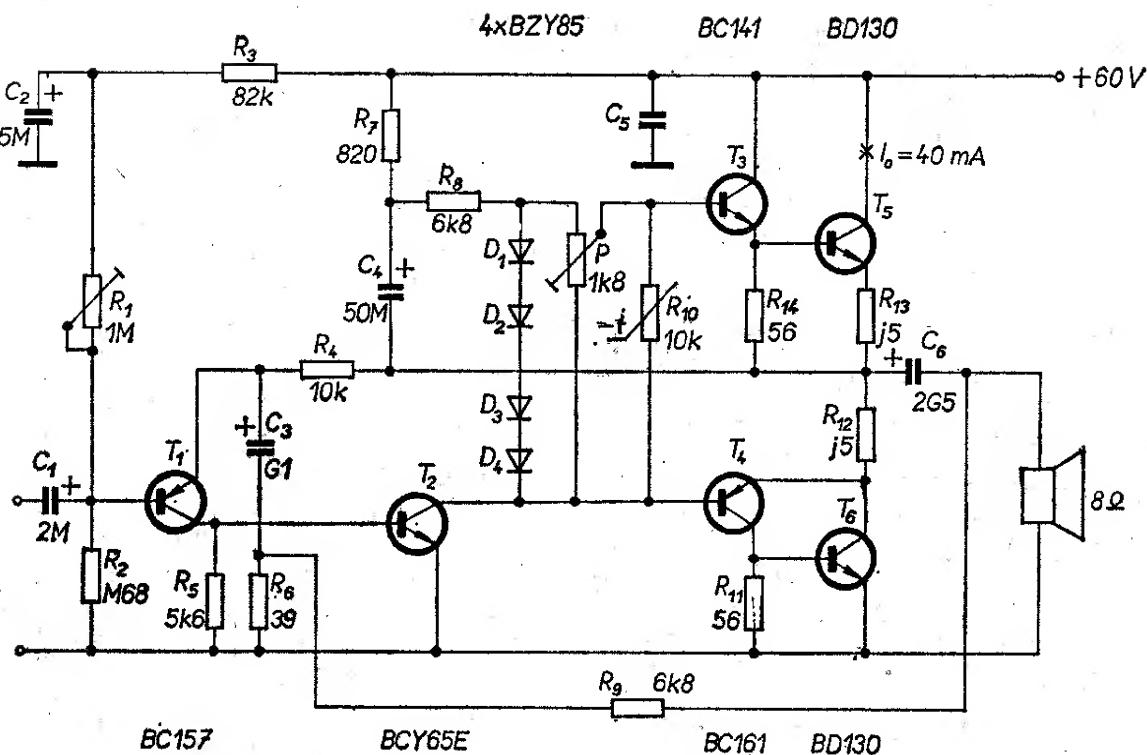
Zesilovač na obr. 16 je třístupňový, s koncovými tranzistory BD130 (křemíkový difúzní výkonový tranzistor se ztrátou $P_{\text{tot}} = 115 \text{ W}$, maximální napětí kolektor-báze má 100 V, maximální proud kolektoru má 15 A, $U_{\text{CEO}} = 60 \text{ V}$, proudový zesilovací činitel je při proudu $I_C = 4 \text{ A}$ a $U_{\text{CE}} = 4 \text{ V}$ typicky asi

20 až 70). Jako budicí tranzistory je použit pár komplementárních tranzistorů BD141 a BD161 [je možné nahradit je tuzemskými typy KF508 (KFY46) – KF517 (KFY18)]. Odpovědným trimrem P se nastavuje nevhodnější klidový proud (na nejmenší zkreslení při malých signálech pro 0,1 až 0,2 maximálního výstupního napětí). Čtyři křemíkové diody zabezpečují stabilizaci klidového kolektrového proudu při změnách napájecího napětí a při teplotních změnách. Při konstrukci je třeba zajistit, aby diody měly dobrý teplotní styk s koncovými tranzistory. Odpovědným trimrem R_4 se nastavuje napětí na kladném pólu výstupního elektrolytického kondenzátoru $2500 \mu\text{F}$ na polovinu napájecího napětí.

K zamezení rozkmitání tranzistorů koncového stupně jsou v přívodu napájecího napětí zařazeny kondenzátory $0,1 \mu\text{F}$ (v každém kanálu jeden), a mezi emitor prvního tranzistoru a zem kondenzátor 220 pF (je to nutné proto, že koncové tranzistory mají vysoký mezní kmitočet).



Obr. 16. Nf zesilovač 45 W se vstupním odporem $1,2 \text{ k}\Omega$ (mezi kolektorem T_3 , bázi T_5 a zemí chybí odpor R_8 , 56Ω)



Obr. 17. Nf zesilovač 45 W se vstupním odporem 320 kΩ

V zapojení podle obr. 17 je na vstupu zesilovače zařazen ještě jeden zesilovací stupeň. To má za následek větší vstupní odpor a větší napěťové i výkonové zesílení zesilovače. Svými vlastnostmi se tento druhý zesilovač hodí k přímému připojení k výstupu magnetofonů, rozhlasových přijímačů apod.

Každý výkonový tranzistor v obou zesilovačích musí mít chladič s teplotním odporem minimálně 3,5 °C/W. Také tranzistory budiče je třeba chladit.

Technické údaje zesilovače podle obr. 17

Napájecí napětí: 60 V.

Odběr proudu (pro výkon 45 W na záťaze 8 Ω): 1,1 A.

Jmenovitý výstupní výkon (zkreslení 1 %): 45 W.

Zatěžovací impedance: 8 Ω.

Vstupní odpor: 320 kΩ.

Jmenovité vstupní napětí: 0,24 V.

Napěťový zisk: 39 dB.

Výkonový zisk: 84,6 dB.

Odstup cizích napětí (vztaženo k výkonu 50 mW): 83 dB.

Kmitočtová charakteristika (U_{Vyst} při

1 000 Hz je 13,4 V) pro -1 dB: 20 Hz až 60 kHz.

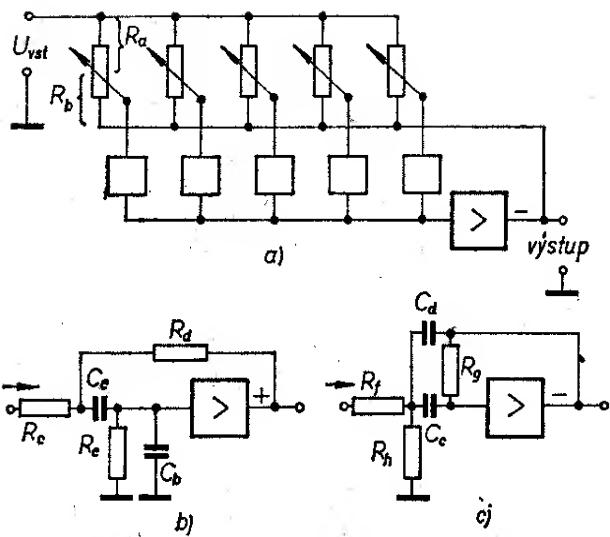
Výkonová kmitočtová charakteristika (zkreslení 1 %, jmen. výst. výkon 43,5 W) pro -1 dB: 20 Hz až 42 kHz.

Teplotní odpory chladičů koncových a budicích tranzistorů musí být stejné jako pro zapojení na obr. 16.

Radio-Electronic-Schau č. 2/1973

Pětikanálový tónový korektor

V posledních letech se objevují nejrůznější druhy a způsoby konstrukce tónových korektorů. I když se dosud nejčastěji používají korektory Baxandallova typu, čas od času bývá popsán korektor, který je neobecný a jímž lze dosáhnout lepších výsledků často i jednoduššími prostředky (viz korektor LC v tomto čísle RK, v konstrukční části). Zajímavý způsob řešení obvodů korektoru byl popsán v časopise Wireless World v loňském roce – jde o pětikanálový korektor, jehož kanály mají střední kmitočty 50 Hz, 200 Hz, 800 Hz, 3,2 kHz a 12,8 kHz. Lineární tahové potenciometry dovolují (v původním



Obr. 18. Základní blokové schéma pětikanálového korekčního obvodu se zápornou zpětnou vazbou (a), příklad zapojení aktivní pásmové propusti (b) a pásmová propust s vícenásobnou zpětnou vazbou (c)

zapojení) rozsah regulace v každém kanálu v rozmezí ± 12 dB. Kromě toho lze při vhodné konstrukci a při umístění tahových potenciometrů vedle sebe dosáhnout toho, že si lze vizuálně podle momentální polohy ovládacích knoflíků představit nastavenou kmitočtovou charakteristiku korektoru; takto uspořádanému přístroji se někdy říká „graphic equalizer“. Navržené zařízení má jmenovité vstupní napětí asi 800 mV, což vyhovuje v převážné většině případů.

K realizaci vícekanálového korektoru je výhodné použít systém se zpětnou vazbou, který umožňuje dosáhnout malého šumu a zkreslení a navíc lze přesně nastavit zesílení jednotlivých obvodů. Blokové schéma pětikanálového korektoru je na obr. 18a. Na středním kmitočtu kanálu platí

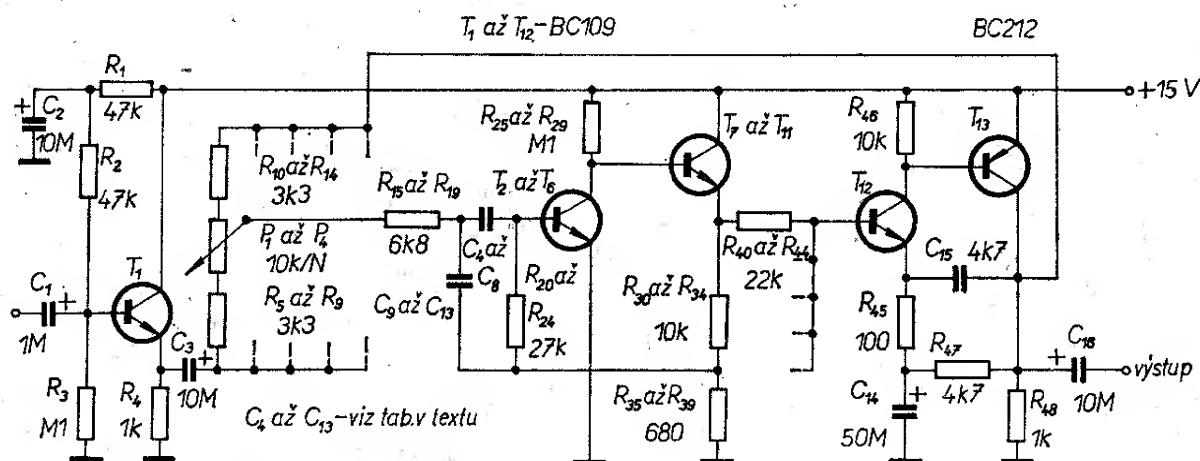
$$\frac{|U_{\text{vyst}}|}{|U_{\text{vst}}|} = \frac{R_a}{R_b}.$$

Nejjednodušším obvodem, splňujícím většinu požadavků pro pásmovou propust korektoru, je zapojení na obr. 18b. Jde o modifikaci Wienova můstku. Vzhledem k některým nepříznivým vlastnostem tohoto jednoduchého obvodu je však třeba zvolit jiné zapojení pásmové propusti, a to podle obr. 18c. Selektivní zesilovač na tomto obrázku je zapojen jako operační zesilovač (invertující) s vícenásobnou zpětnou vazbou. Pro tento obvod platí za rezonance

$$\frac{U_{\text{vyst}}}{U_{\text{vst}}} = -2Q^2 = \frac{R_g}{2R_f}.$$

Záporné znaménko ve výrazu značí, že obvod otáčí fázi, což znamená, že zesilovač korektoru musí mít vstupní a výstupní napětí ve fázi, aby byla dodržena podmínka pro vznik celkové záporné zpětné vazby.

Praktické zapojení korektoru je na obr. 19. Na obrázku je zakreslen pouze jeden filtr, ostatní jsou identické. Kapacity kondenzátorů C_4 až C_{13} pro jednotlivé kanály jsou v tabulce.



Obr. 19. Zapojení pětikanálového korekčního obvodu. Nakreslen je pouze jeden filtr a jeden lineární potenciometr; ostatní jsou zapojeny shodně

Střední kmitočet kanálu	Kapacita kondenzátoru C_4 až C_{13}
50 Hz	0,22 μ F
200 Hz	56 nF
800 Hz	15 nF
3,2 kHz	3 900 pF
12,8 kHz	1 000 pF

Tranzistor T_1 je zapojen jako emitorový sledovač, který přizpůsobuje vstupní impedanci odporu použitých potenciometrů. Pevné odpory R_5 až R_{14} omezují regulační rozsah korektoru na ± 12 dB. Aktivní pásmová propust se skládá ze zesilovače se společným emitorem a z emitorového sledovače. Zisk v propustném pásmu je za rezonance asi 28 dB. Výstupní signál z propustí se vede na hlavní zesilovač přes odpory R_{40} až R_{44} , které současně slouží jako předpěťové odpory pro tento stupeň. Filtr proti vf, zlepšující stabilitu celého zařízení, se skládá z kondenzátoru C_{15} a odporu R_{45} .

Vhodný napájecí zdroj pro korektor je na obr. 20.

Obvod lze dále upravit pro některé zvláštní požadavky. Vyžadujeme-li větší rozsah korekcí, např. ± 25 dB, stačí zmenšit odpory R_5 až R_{14} na 2,7 k Ω . Aby byl obvod zajištěn proti přebuzení, bylo by v tomto případě třeba zvětšit klidový proud tranzistorů T_1 a T_{13} . Kdybychom chtěli zvolit jiné střední kmitočty kanálů, lze příslušnou kapacitu kondenzátoru C_4 až C_{13} určit ze vztahu

$$C = 1/w_0 \sqrt{R_f R_g} = \frac{11,8}{f_0} [\mu\text{F}; \Omega; \text{Hz}],$$

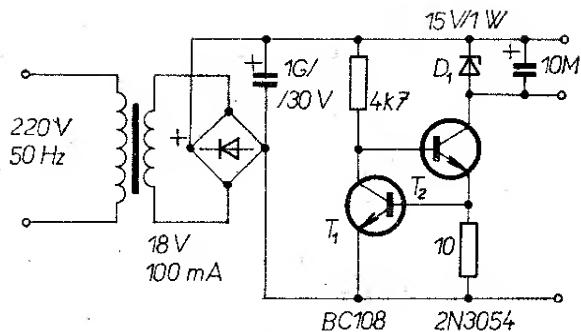
kde f_0 je střední kmitočet kanálu.

Základní technické údaje korektoru podle obr. 19 jsou:

Kmitočtová charakteristika ($U_{\text{vst}} = 1$ V, regulační potenciometry ve středu) pro -3 dB: 8 Hz až 30 kHz.

Zkreslení ($U_{\text{vst}} = 1$ V, regulační potenciometry ve středu): v pásmu 100 Hz až 10 kHz menší než 0,05 %.

Maximální vstupní signál: 2,9 V.



Obr. 20. Vhodný napájecí zdroj ke korektoru

Vhodné další články o tónových korektorech jsou např.: Ambler, R.: Tone-balance Control, WW březen 1970; Hutchinson, P. B.: Tone Control Circuit, WW listopad 1970.

Wireless World č. 1455 (září) / 1973

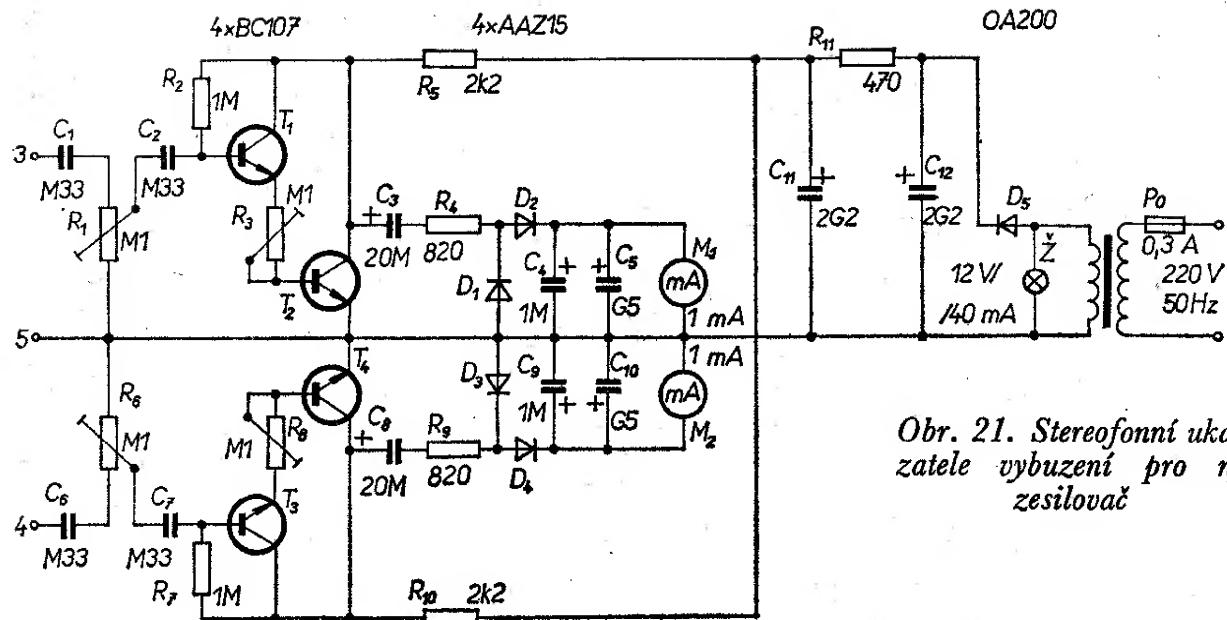
Ukazatel vybuzení pro stereofonní signál

Pro jakostní stereofonní reprodukci je třeba, aby nebyl přebuzen ani jeden z obou kanálů – ke kontrole vybuzení i k jiným účelům je vhodný ukazatel vybuzení. Aby bylo dosaženo univerzálnosti použití, lze navržený přístroj napájet jak z baterie, tak ze sítě.

Přístroj má dva stejné obvody (obr. 21), jeden pro pravý, druhý pro levý kanál. Napájecí zdroj dodává napětí 12 V, které je jmenovitým napájecím napětím.

Zapojení si popíšeme pro levý kanál. Tranzistor T_1 pracuje jako měnič impedance, T_2 jako zesilovač. První tranzistor zabezpečuje velký vstupní odpor, aby připojením ukazatele vybuzení nebyly ovlivněny obvody přístroje, ve spojení s nímž se ukazatel používá. Druhý tranzistor pracuje v zapojení se společným emitorem a se zesílením asi 100. Zesílený signál jde přes kondenzátor C_3 a odporník R_4 na usměrňovač, usměrněný signál je filtrován a indikován měřidlem M_1 . Kondenzátor C_5 zabrání chvění ručky měřidla. Odporník R_5 je společným pracovním odporem obou tranzistorů.

Transformátor síťového zdroje má sekundární vinutí na napětí asi 12 V.



Obr. 21. Stereofonní ukazatele vybuzení pro nf zosilovač

Sekundární napětí se jednocestně usměrňuje diodou D_5 a filtruje dvěma elektrolytickými kondenzátory $2\ 200\ \mu F$ a odporem $470\ \Omega$.

Kmitočtová charakteristika přístroje je lineární v celém rozsahu nf kmitočtů, tj. od 20 do 20 000 Hz.

Použité měřicí přístroje mají základní citlivost 1 mA ($R_1 = 360\ \Omega$). Součástky přístroje nejsou kritické, jako tranzistory lze použít libovolné křemíkové tranzistory n-p-n (např. KC508), jako diody vyhoví (pro usměrňovače k měřidlům) germaniové diody, k usměrnění napětí 14 V, 50 Hz lze použít křemíkovou diodu např. KY701. V původním pramenu je i návrh desky s plošnými spoji, takže stavba tohoto zařízení by neměla dělat obtíže i méně zkušeným pracovníkům.

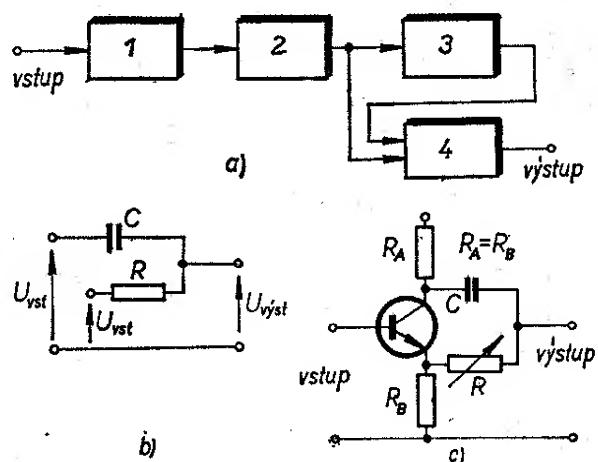
Funktechnik č. 1/1973

„Phasing unit“

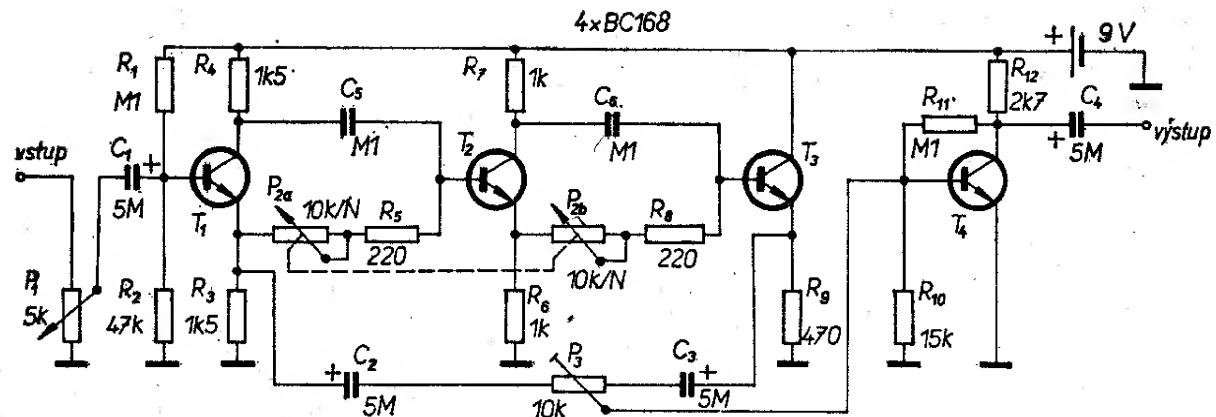
Konstruktéři různých elektronických hudebních nástrojů často vyžadují, aby nástroj „uměl vyrábět“ různé zajímavé zvukové efekty.

Jedny z efektů vznikají tehdy, zosiluje-li se jeden a tentýž signál ve dvou různých zosilovacích kanálech, přičemž se signál jednoho kanálu zosiluje běž-

ným způsobem a signál v druhém kanálu upravuje. Oba signály se potom smísí a zosilují dále společně. Zařízení, jehož blokové schéma je na obr. 22a, zpožďuje signál druhého kanálu v závislosti na kmitočtu. Vstupní signál se nejprve upraví na vhodnou velikost přizpůsobovacím článkem 1, pak se zosílí v zosilovači 2 a rozdělí jednak do směšovače 4 a jednak do zpožďovacího obvodu 3. Výstupní signál ze zpožďovacího obvodu se vede též na směšovač;



Obr. 22. Blokové schéma přístroje ke zvukovým efektům, vhodného jako doplněk např. k elektronickým hudebním nástrojům (a), základní obvod k posunu fáze (b) a stupeň s tranzistorem k získání signálů v protifázi (c)



Obr. 23. Schéma zapojení přístroje ke zvukovým efektům

ze směšovače se pak odebírá směs obou signálů k dalšímu zpracování.

Základní schéma obvodu k úpravě signálu je na obr. 22b. Obvod pracuje tak, že přivedeme-li na každý z obou vstupů stejný sinusový signál, ale v opačné polaritě, bude na výstupu opět signál stejné amplitudy, avšak fázově posunutý. Bude-li obvod zvolen tak, že $2\pi fRC = 1$, bude fázový posuv 90° . Budeme-li mít tedy k dispozici dva vhodné budící signály v protifázi, můžeme zařadit dva podobné obvody za sebou a výsledný výstupní signál bude vzhledem ke vstupnímu posunut o 180° (při $f = 1/2RC$).

Signály v protifázi můžeme jednoduše získat na zesilovacím stupni s jedním tranzistorem, který bude mít kolektorový odporník stejný jako emitorový. Zanedbáme-li nedůležité součástky, lze takový stupeň s jedním tranzistorem nakreslit podle obr. 22c.

Základní zapojení podle obr. 22c je použito i v konečném zapojení přístroje na obr. 23. Dva obvody podle obr. 22c jsou v zapojení na obr. 23 na vstupu přístroje (T_1 a T_2), tranzistor T_3 je zapojen jako emitorový sledovač, který přizpůsobuje velkou impedanci kolektorového obvodu druhého tranzistoru malé vstupní impedanci tranzistoru směšovače.

Pracovní bod tranzistoru T_1 je nastaven odpory v bázi (100 a $47\text{ k}\Omega$). Oba obvody pro změnu fáze se ovládají dvojitým potenciometrem $10\text{ k}\Omega$ s lineárním průběhem odpovídajícím lineárnímu posunu fází.

Potenciometrem P_1 se ovládá základní úroveň přiváděného signálu. Směšovací tranzistor T_4 pracuje v běžném zapojení, jeho pracovní bod je nastaven odpory v bázi ($0,1\text{ M}\Omega$ a $15\text{ k}\Omega$), velikost neupraveného a upraveného signálu pro směšování lze nastavit potenciometrem P_3 .

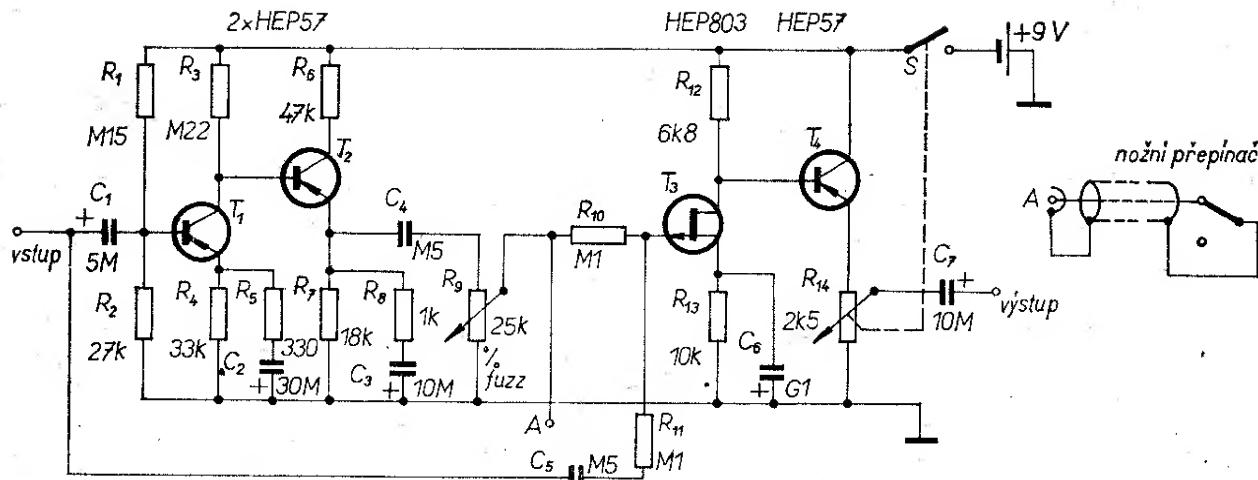
Napájecí napětí pro přístroj je 9 V. Jako tranzistory vyhoví většina typů křemíkových tranzistorů, např. TESLA KC508, popř. KC148.

Practical Electronics č. 9/1973

Fuzz pro elektrickou kytaru

Přístroj pro zvukové efekty k elektrické kytáře, který se nazývá fuzz, pracuje na obdobném principu, jako přístroj na obr. 23 – signál ze vstupu se jednak vede bez úpravy na směšovač a jednak se upravuje a upravený signál se opět vede, tentokrát přes potenciometr „hlasitosti“, také na směšovač. Smíšené signály se pak zesilují a na výstupu přístroje je k dispozici signál k dalšímu zesílení.

Zapojení přístroje je na obr. 24. Původní signál se ze vstupních zdírek vede přes kondenzátor $0,5\text{ }\mu\text{F}$ a odporník $0,1\text{ M}\Omega$ na řídící elektrodu tranzistoru, řízeného polem. Signál, který chceme upravit, jde přes kondenzátor C_1 na bázi prvního tranzistoru, který spolu s druhým tranzistorem tvoří zesilovač s velkým zesílením. Zesilovač mění původní signál na signál obdélníkovitého průběhu, který má velmi strmé



Obr. 24. Zapojení fuzzu pro elektronickou kytaru

náběžné a sestupné hrany; takový signál má velké množství harmonických kmitočtů. Zapojení je navrženo tak, že každý signál na vstupu, který má úroveň větší než 10 mV, bude mít na výstupu zesilovače obdělníkovitý průběh. Výstupní signál se odebírá z emitoru druhého tranzistoru, takže je nejen změněn co do tvaru, ale má i posunutou fázi, a to o 180° (vzhledem ke vstupnímu signálu).

Upravený a neupravený signál se směšují v obvodu s tranzistory T_3 a T_4 . Vstupní tranzistor směšovače umožňuje dosáhnout velkého vstupního odporu, k vlastnímu směšování dochází za odporu R_{10} a R_{11} v tranzistoru T_3 . Tranzistor T_4 je zapojen jako emitorový sledovač, takže výstupní odpor celého přístroje je relativně velmi malý.

Úroveň upraveného signálu se řídí potenciometrem R_9 , 25 k Ω . Přítomnost upraveného signálu na výstupu přístroje lze volit nožním přepínačem, jímž lze zkratovat výstupní signál z obvodu prvních dvou tranzistorů na zem, a používat tak k dalšímu zesilování pouze původní neupravený signál. Stupeň s tranzistory T_3 a T_4 má velmi malé zesílení; na výstupu celého přístroje je potenciometr R_{14} , jímž se upravuje výstupní úroveň signálu na potřebnou velikost.

Zařízení se hodí pro každou elektrickou kytaru, jejíž snímač má výstupní na-

pětí v rozmezí 10 až 100 mV, nejideálnější je asi 45 mV.

V zapojení jsou použity tranzistory p-n-p, T_3 je polem řízený tranzistor s kanálem typu p. Pro naše součástky by bylo nevhodnější změnit polaritu zdroje, polaritu všech elektrolytických kondenzátorů a polaritu tranzistorů; pak by bylo možno použít typy např. KC508 a jako T_3 např. tranzistor typu MOSFET KF520 nebo 521.

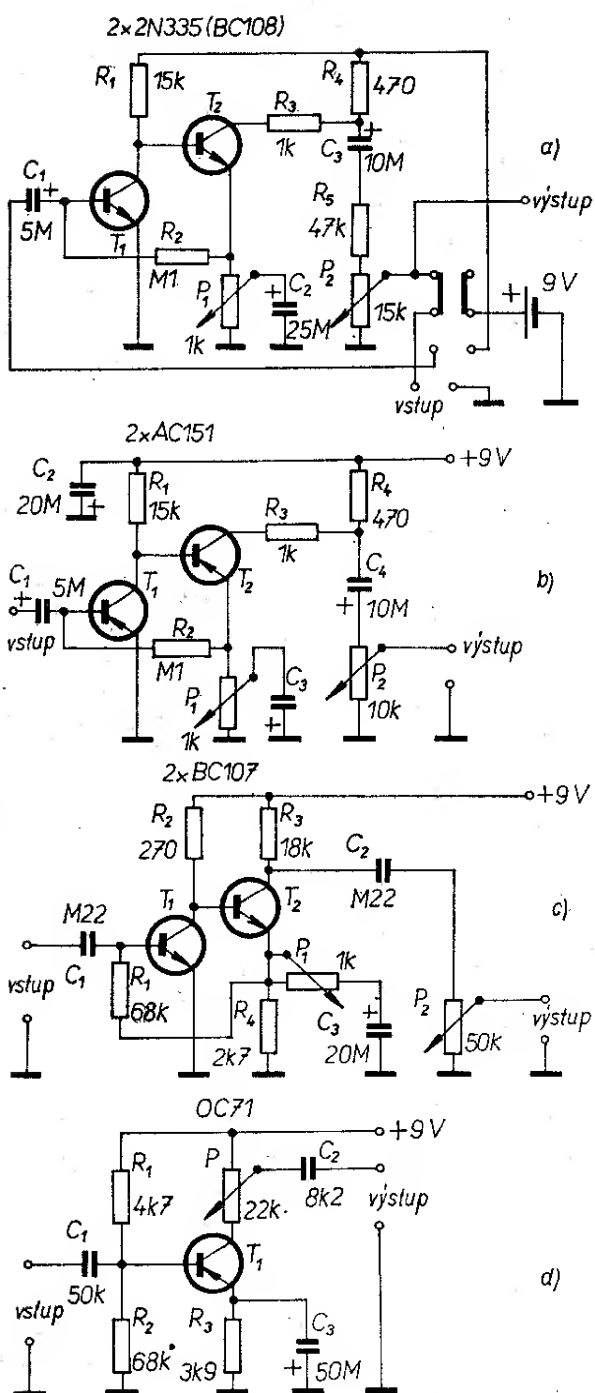
Radio-Electronics č. 12/1969

Ještě fuzz pro elektrickou kytaru

Poněkud jinak je řešen fuzz na obr. 25. Přístroj stejně jako předchozí má možnost směšovat oba signály, jak upravený, tak i neupravený přímo ze síťe. Jde vlastně pouze o tu část zařízení z obr. 24, která upravuje signál, tj. část s tranzistory T_1 a T_2 .

Přístroj z obr. 25 je opět vlastně přebuzený zesilovač, který upravuje původní signál z kytarového snímače na signál obdělníkovitého průběhu. Potenciometrem v emitoru druhého tranzistoru se volí stupeň zkreslení signálu a potenciometrem 15 k Ω se nastavuje podíl zkresleného a nezkresleného signálu na výstupu.

Možné varianty přístroje jsou na obr. 25a, 25b, 25c. Zapojení na obr. 25d je zvláštním druhem fuzzu, jde o tzv. výškový fuzz. Výškový fuzz je



Obr. 25. Základní zapojení jednoduchého fuzzu (a), varianta zapojení z obr. 25a (b), další varianta původního zapojení (c) a tzv. výškový fuzz (d)

osazen pouze jedním tranzistorem (jakýkoli germaniový p-n-p tranzistor, např. z řady GC), který z celého spektra signálů vybírá pouze vysoké tóny a ty pak silně zesílí. Výstupní

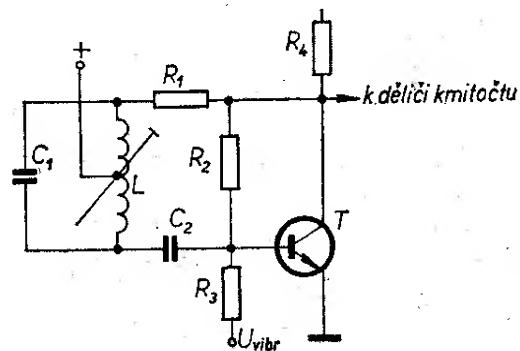
úroveň upraveného signálu lze v tomto případě řídit potenciometrem 22 k Ω .

Funkschau č. 20/1972

Oscilátory pro elektronické hudební nástroje

Základem každého elektronického hudebního nástroje jsou tzv. mateční nebo hlavní oscilátory. Na ně jsou kladený velmi přísné požadavky (podle jakosti nástroje), z nichž nejdůležitější je časová a teplotní stálost generovaných kmitočtů, neboť lidské ucho je velmi citlivé na nepravidelnosti (snižování a zvyšování) při znění tónů. Oscilátory v hudebním nástroji je třeba též ladit tak, aby elektronický hudební nástroj mohl hrát spolu s klasickými nástroji. Kromě toho se velmi často z jednoho oscilátoru odvozují (dělí) kmitočty několika tónů, špatná činnost jednoho oscilátoru způsobí pak nepoužitelnost celého nástroje. Oscilátory tedy musí být nezávislé na změnách napájecího napětí, na změnách okolní teploty a v neposlední řadě i na mechanickém chvění, úderech atd.

Všem mechanickým i elektrickým požadavkům vyhovují nejlépe správně navržené oscilátory *LC*. Protože jsou však při hromadné výrobě značně drahé, používají se často i v profesionálních zařízeních oscilátory *RC*, u nichž se dosahuje velmi dobrých výsledků, použijí-li se při konstrukci křemíkové tranzistory a odpory s kovovou vrstvou, případně i kondenzátory s malým teplotním součinitelem. Nejnověji se ovšem konstruují oscilátory s integro-



Obr. 26a. Modifikace oscilátoru Hartley

vanými obvody (např. ITT, obvod SAH190), které jsou zatím u nás nedostupné.

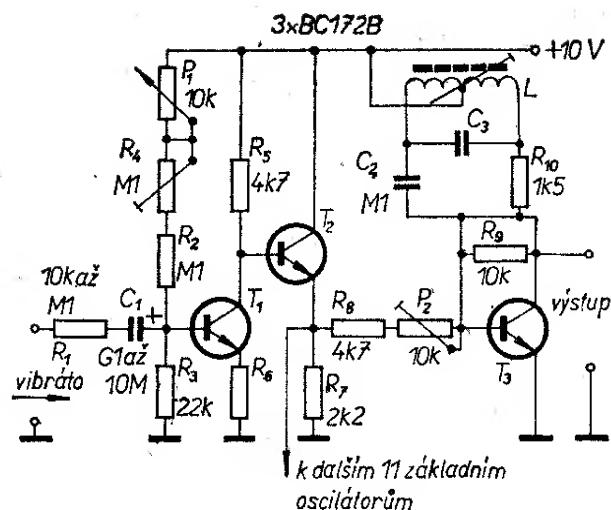
Většina elektronických hudebních nástrojů používá dnes jako oscilátor různé modifikace Hartleyova oscilátoru (obr. 26a). Kmitavý obvod C_1L se nastavuje na žádaný kmitočet jádrem cívky L , výstupní napětí je blízké napětí obdélníkovitého průběhu. Odpor R_3 slouží k připojení napětí vibráta, R_1 je kolektorový odpor tranzistoru T . Výstupním napětím lze pak přímo řídit i integrované děliče kmitočtu. Vhodnou volbou kondenzátorů a materiálu cívky lze u tohoto typu oscilátoru dosáhnout tak výhodného teplotního činitele, že změna kmitočtu oscilátoru je v teplotním rozmezí 0 až 40 °C menší než 1 % (vztaženo ke 20 °C).

Vliv změn teploty lze dále eliminovat zapojením podle obr. 26b. Napětí báze-emitor třetího tranzistoru se mění s teplotou asi o $-2 \text{ mV/}^{\circ}\text{K}$. Tato změna napětí se zesílí a mění bázový proud tranzistoru oscilátoru (T_1) tak, že se kompenzuje případné změny kmitočtu v závislosti na změnách teploty.

Kompenzační tranzistor zesiluje signál vibráta, který se přivádí na jeho bázi přes vazební kondenzátor a odpor (obr. 26b). Odporovým trimrem 100 kΩ se při uvádění do chodu nastaví při střední poloze běžce potenciometru 10 kΩ napětí na emitoru tranzistoru T_2 asi na 4,5 V (vzhledem k zápornému pólu napájecího napětí, tj. vzhledem k zemi). Pak lze potenciometrem P_1 , 10 kΩ, nastavit kmitočet oscilátoru podle ostatních nástrojů, s nimiž se elektronický hudební nástroj používá.

Protože se v hudebním nástroji používá většinou dvanáct těchto základních oscilátorů, je třeba při uvádění do chodu nastavit i stejný kmitočtový zdvih potenciometrem (proměnným odporem) P_2 v závislosti na přiváděném napětí vibráta. Signál vibráta o efektivním napětí 1 V na bázi tranzistoru T_3 „vyrobí“ kmitočtový zdvih \pm jeden půltón ($\pm 6 \%$) podle vztahu

$$\Delta f = \pm f_0 (\sqrt{2} - 1).$$



Obr. 26b. Kmitočtově stabilní, teplotně kompenzovaný oscilátor LC pro elektronické hudební nástroje

Kapacitu vazebního kondenzátoru a předřadný odpor v přívodu signálu vibráta je třeba vybrat podle velikosti signálu vibráta, který je k dispozici v daném zařízení.

V tabulce jsou uvedeny základní údaje pro konstrukci oscilátorů dvou různých základních oktáv. Údaje cívek platí pro jádra Vogt (NSR) 2349.1.

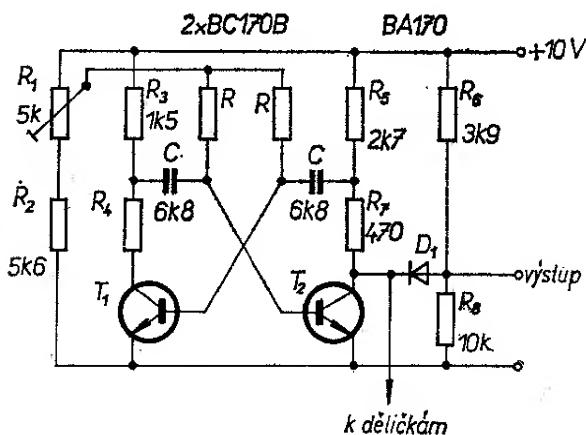
Pro šestičárkovou oktávu, tj. asi 8 až 16 kHz: počet závitů cívky = = 1 500, drát o Ø 0,1 mm, odbočka na 750. závitu		Pro pětičárkovou oktávu, tj. asi 4 až 8 kHz: počet závitů cívky = = 2 000, drát o Ø 0,1 mm, odbočka na 1 000. závitu	
Tón	Kondenzátor C	Tón	Kondenzátor C
c ⁶ ... dis ⁶	18 nF	c ⁵ ... dis ⁵	33 nF
e ⁶ ... g ⁶	10 nF	e ⁵ ... g ⁵	18 nF
gis ⁶ ... h ⁶ nebo	4,7 nF	gis ⁵ ... h ⁵ nebo	10 nF
c ⁶ ... f ⁶	15 nF	c ⁵ ... f ⁵	22 nF
fis ⁶ ... h ⁶	6,8 nF	fis ⁵ ... h ⁵	12 nF

Toto konkrétní zapojení (obr. 26b) má při vhodných součástkách velmi dobré vlastnosti, pokud jde o změnu kmitočtu s okolní teplotou, v rozsahu

0 až 60 °C je změna kmitočtu v rozsahu — 0,3 % až + 0,6 %, vztaženo ke kmitočtu při 20 °C. K napájení obvodu je však třeba používat stabilizované napájecí napětí. Výstupní napětí oscilátoru na kolektoru tranzistoru T_1 je blízké obdélníkovitému průběhu a má při napájecím napětí 9 V amplitudu asi 7,5 V. Výstup lze tedy přímo připojit na vstup integrovaných děliček kmitočtu.

Pro jednodušší elektronické hudební nástroje lze používat i jednodušší oscilátory, např. oscilátory, pracující na principu astabilních multivibrátorů. Stabilita kmitočtu těchto oscilátorů není sice tak dobrá jako u oscilátorů LC , lze ji však vhodnou volbou zapojení a součástek udržet na velikosti, která ve většině případů dobře vyhoví.

Zapojení na obr. 27 pracuje jako astabilní multivibrátor. Součástkami, určujícími kmitočet, jsou oba prvky článku RC v bázovém obvodech tranzistorů. S třemi různými odpory a s třemi stejnými kondenzátory lze tímto oscilátorem pokrýt celý kmitočtový rozsah jedné oktafy. Dioda odděluje výstup stabilního multivibrátoru. Výstupní signál má amplitudu asi 7 V, výstupní napětí má obdélníkovitý průběh. Ve zkušebním zapojení bylo dosaženo s kondenzátory MKC (metalizovaná polykarbonátová fólie) a s odpory s kovovou vrstvou (v článku RC , určujícím kmitočet) teplotní stability



Obr. 27. Oscilátor RC pro jednodušší hudební nástroje (R_4 je 1,5 k Ω)

lepší než $\pm 50 \cdot 10^6 / ^\circ\text{K}$, tj. změna kmitočtu byla menší než 0,5 % v teplotním rozsahu 10 až 40 °C.

Odběr proudu oscilátoru je asi 6 mA. Napájecí napětí je třeba stabilizovat.

Pro dvanáct oscilátorů jedné oktafy jsou odpory článku RC (kondenzátory jsou stejné, a to 6,8 nF):

cis (554 Hz) až e (659 Hz) 240 k Ω ± 5 %,

f (698 Hz) až gis (831 Hz) 180 k Ω ± 5 %,

a (880 Hz) až c (1 047 Hz) 150 k Ω ± 5 %.

das elektron č. 21—22/1973

Tříkanálová barevná hudba

Barevná hudba si během doby získala své přívržence mezi techniky i netechniky. V minulosti jsme na stránkách našich časopisů uvěřejnili několik stavebních návodů, jednoduchých i složitých. Dále popsáne zařízení patří mezi ty nejsložitější. Jeho základní technické údaje jsou:

Vstupní napětí:

pro basový kanál 10 mV,

pro střední kmitočty 50 mV,

pro vysoké kmitočty 10 mV,

předzesilovač maximálně 20 mV.

Výstupní napětí předzesilovače: 1 V.

Maximální zátěž pro kanál: 1 100 W

(s uvedenými tyristory).

Kmitočtový rozsah při minimálním vstupním napětí:

basový kanál 50 až 500 Hz (— 25 dB),
střední kmitočty 500 až 3 500 Hz (— 12 dB),

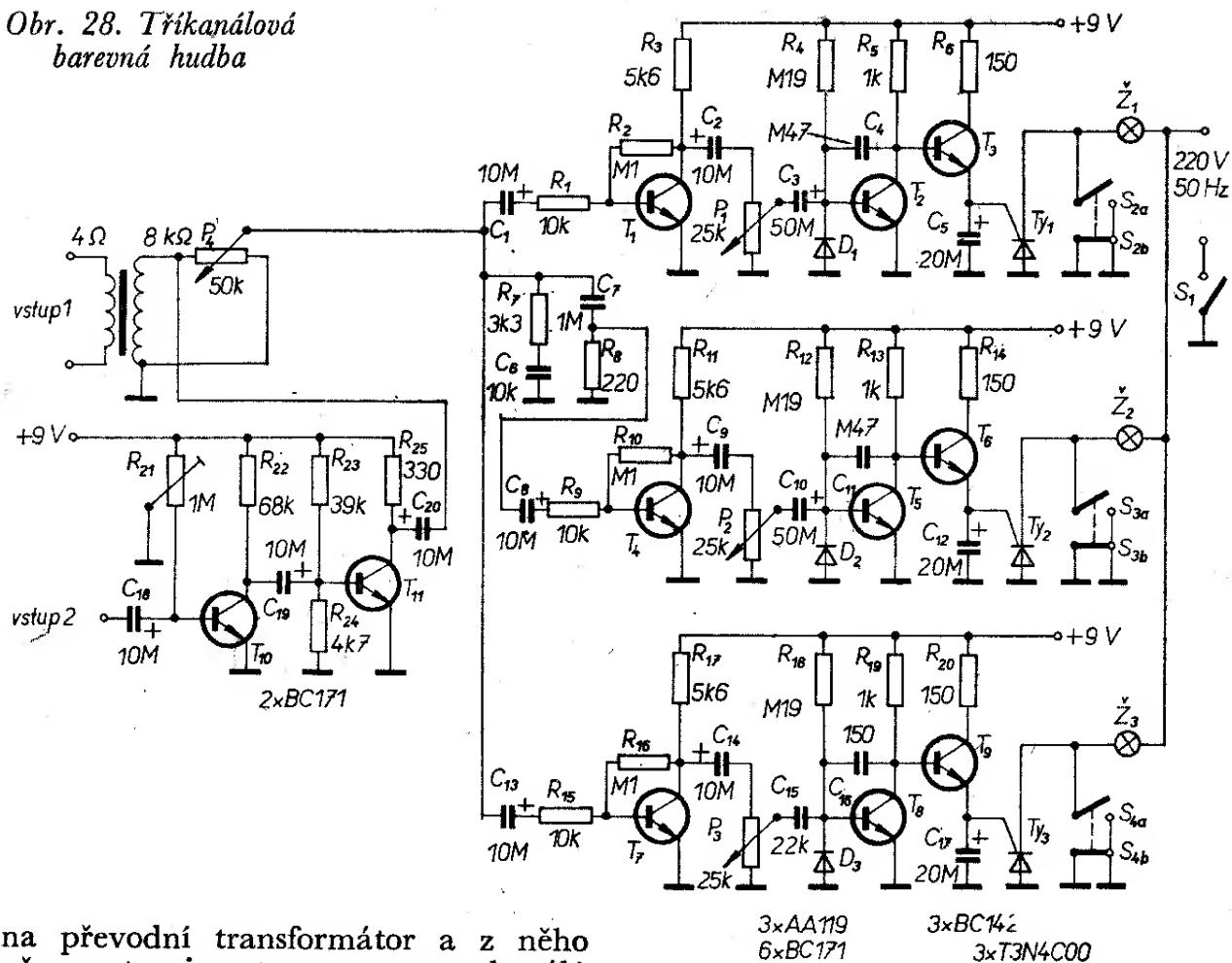
výškový kanál 3 500 až 20 000 Hz (— 15 dB).

Odběr proudu při jmenovitém napájecím napětí 9 V: 45 mA naprázdno,
75 mA při středním vybuzení.

Jas jednotlivých žárovek závisí na síle signálu a na jeho kmitočtu. Jako žárovky lze použít např. skupinu žárovek s maximálním příkonem 1 100 W — podle použitých tyristorů lze však příkon žárovek volit libovolně.

Zapojení barevné hudby je na obr. 28. Nízkovfrekvenční signál se přivádí

Obr. 28. Tříkanálová barevná hudba



na převodní transformátor a z něho přes potenciometr na vstupy kanálů barevné hudby. Všechny tři kanály jsou až na součástky, určující přenášený kmitočet, naprosto shodné.

Aby bylo možno barevnou hudbu připojit i na tzv. diodový výstup rozhlasových přijímačů nebo na jiný zdroj nf signálu s malým výstupním napětím, je možno k předzesílení signálu použít předzesilovač s tranzistory T_{10} a T_{11} . Jde o běžný nf zesilovač s tranzistory se společným emitorem. Výstup z předzesilovače se vede opět na potenciometr k nastavení úrovně vstupního signálu pro barevnou hudbu (P_4 , $50\text{ k}\Omega$, logaritmický). Protože jsou všechny kanály shodné, popíšeme si činnost např. kanálu pro basové tóny.

Vstupní signál z běžce potenciometru P_4 se vede na vazební kondenzátor C_1 a odporem R_1 . Pracovní bod prvního tranzistoru basového kanálu je určen odporem $100\text{ k}\Omega$ mezi kolektorem a bází. Pracovním odporem prvního tranzistoru je R_3 . Emitor tranzistoru je

spojen se zemí, tranzistor pracuje v zapojení se společným emitorem.

Zesílený vstupní signál se vede z kolektoru prvního tranzistoru na potenciometr pro základní nastavení úrovně, při níž má spínat tyristor basového kanálu, a to přes vazební kondenzátor C_2 . Z běžce potenciometru P_1 jde signál na bázi druhého tranzistoru přes kondenzátor C_3 . Prvky, určujícími přenášené kmitočtové pásmo, jsou kondenzátory C_3 a C_4 . Dioda D_1 potlačuje velké napěťové špičky. Pracovní bod tranzistoru T_2 je určen odporem R_4 . Tranzistory T_2 a T_3 jsou vázány galvanicky – napětí kolektoru druhého tranzistoru je tedy současně napětím báze třetího tranzistoru. Odpor R_5 je tedy současně kolektorovým odporem druhého tranzistoru a bázovým odporem třetího tranzistoru.

Řídicí elektroda tyristoru je připojena k emitoru třetího tranzistoru. Přechod řídicí elektroda-katoda ty-

ristoru tvoří emitorový odpor třetího tranzistoru. Tyristor je zapojen v sérii se žárovkou Z_1 . Bude-li napětí na emitoru tranzistoru větší, než je spínací napětí tyristoru, tyristor se otevře a žárovka se rozsvítí. Protože napětí na emitoru tranzistoru bude kolisat podle obsahu hlubokých kmitočtů ve vstupním nf signálu, bude se ve stejném rytmu rozsvěct a zhasinat i žárovka.

Celé zařízení se spíná (po připojení napájecího napětí) spínačem S_1 . Spínačem S_2 se volí druh provozu – je-li sepnut spínač S_{2a} a rozpojen spínač S_{2b} , je tyristor překlenut a žárovky svítí trvale.

Potenciometry v jednotlivých kanálech mají logaritmický průběh, tranzistory lze nahradit křemíkovými tranzistory TESLA řady KC (např. KC508), tyristory se musí zvolit podle napájecího napětí žárovek a jejich příkonu. Jako transformátor na vstupu lze použít výstupní transformátor pro elektronkové přijímače s převodem 4/8 000 Ω . Diody v bázích tranzistorů jsou běžné germaniové diody na malé napětí. Elektrolytické kondenzátory vyhoví na napětí 10 V.

Pozor! Při napájení žárovek síťovým napětím je celé zařízení spojeno galvanicky se sítí!

Podle našich předpisů by bylo tedy třeba oddělit i vstup předzesilovače s T_{10} a T_{11} oddělovacím transformátorem s převodem 1:1 a s odpovídající izolací. V každém případě je třeba při konstrukci postupovat tak, aby se vyloučil dotyk obsluhy s jakoukoli kovovou částí přístroje!

Funktechnik č. 16/1973 a č. 18/1973

Měřicí technika

Univerzální měřicí přístroj

Univerzální měřicí přístroj je velmi hledaným přístrojem ve vybavení domácí dílny. Při jeho stavbě se obvykle shledáme s velmi těžko překonatelnými překážkami – především obvykle nesezeneme vhodné přesné odpory a popř. kondenzátory, bez nichž je stavba při-

nejmenším velmi zdlouhavá, neboť musíme tyto součástky pracně vybírat a skládat pomocí měřicího můstku nebo jiného přesného měřiče odporů a kondenzátorů.

Přístroj, jehož dílčí zapojení pro měření jednotlivých veličin (stejnosměrné napětí, stejnosměrný proud, střídavé napětí, střídavý proud, odpory) jsou na obr. 29a až 29e, se dodává v NSR ve formě stavebnice, celková montáž pak netrvá ani dvě hodiny a amatér má k dispozici relativně přesný měřicí přístroj, s nímž dobře vystačí při všech běžných měřeních. Protože se však v měřicím přístroji používají odpory běžných řad, bylo by možné i u nás přístroj postavit, máme-li možnost vybrat odpory na měřicím můstku.

Technické údaje univerzálního měřicího přístroje

Měření stejnosměrných napětí: 0,1; 0,5; 1,6; 5; 16; 50; 160 V, 500 V, a 1 600 V na zvláštních zdírkách, vnitřní odpor 20 $k\Omega/V$.

Měření střídavých napětí: 5; 16; 50; 160; 500 V; 1 600 V na zvláštní zdírce; vnitřní odpor 6,3 $k\Omega/V$.

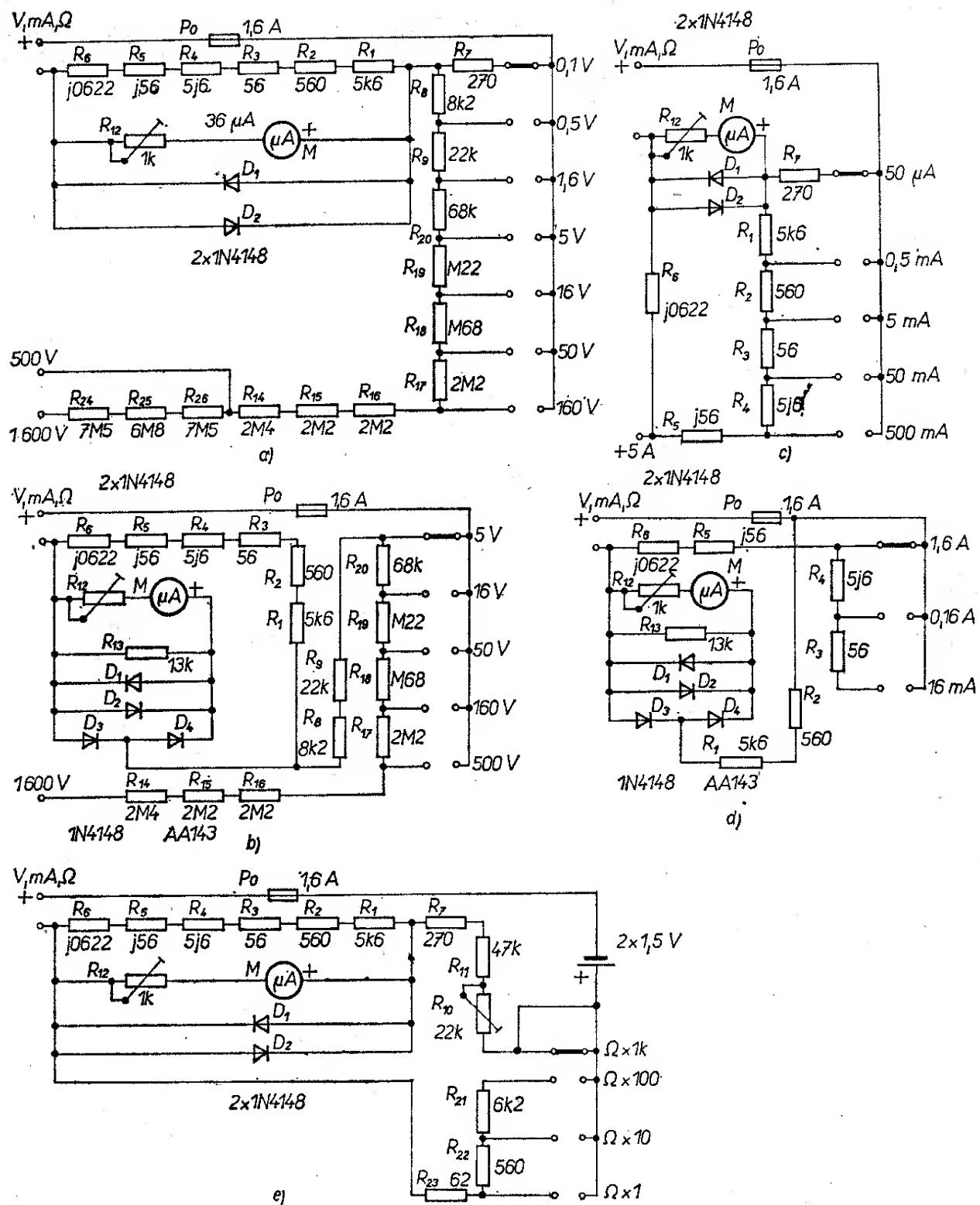
Měření odporu: 2 až 5 Ω , 20 až 50 Ω , 200 až 500 Ω , 2 $k\Omega$ až 5 $M\Omega$, střed stupnice 60 Ω , 600 Ω , 6 $k\Omega$, 60 $k\Omega$.

Měření stejnosměrných proudů: 50; 500 μA ; 5; 50; 500 mA, 5 A na zvláštní zdírce; úbytky napětí na jednotlivých rozsazích 100; 300; 320; 330; 450 a 730 mV.

Měření střídavých proudů: 160 μA ; 16; 160 mA; 1,6 A. Úbytky napětí na jednotlivých rozsazích 4,75; 0,95; 1,05; 1,15 mV.

Napájecí zdroj pro ohmmetr: dva články 1,5 V.

Při měření stejnosměrných napětí se paralelně k měřidlu připínají v závislosti na zvoleném měřicím rozsahu odpory R_1 až R_6 . Měřicí rozsah určují odpory R_7 až R_9 , popř. R_{17} až R_{20} (obr. 29a). Zvolíme-li např. měřicí rozsah 5 V, je předřadný odpor asi 98 $k\Omega$ ($R_8 + R_9 + R_{20}$). Pro rozsahy 500 a 1 600 V se používají jako před-



Obr. 29. Části univerzálního měřicího přístroje: k měření stejnosměrného napětí (a), k měření střidavého napětí (b), k měření stejnosměrného proudu (c), k měření střidavého proudu (d) a k měření odporů (e)

řadné odpory R_{14} až R_{16} , popř. R_{24} až R_{26} .

Diody D_1 a D_2 chrání měřidlo před přetížením, diody jsou připojeny k měřidlu při každém druhu měření na kaž-

dém měřicím rozsahu. Proměnným odporem (odporovým trimrem) R_{12} se měřicí přístroj cejchuje. Celý měřicí přístroj je ještě chráněn tavnou pojistikou 1,6 A. Při měření střídavých veličin je paralelně k ochranným diodám připojen vyrovnávací odpor R_{13} . Diody D_3 a D_4 slouží k usměrnění střídavého napětí.

Cinnost jednotlivých součástí při různých měřeních je zřejmá z obr. 29b až 29e. Snad jen princip měření odporů: při měření odporů se vlastně měří proud, protékající měřeným odporem, na němž je napětí pomocného zdroje 3 V. Odpory R_1 až R_7 (obr. 29e), odpor R_{11} a proměnný odpor R_{10} jsou zvoleny tak, aby bylo možno při spojení svorek k měření odporu do krátká nastavit nulu měřidla.

Použité měřidlo má citlivost 36 μ A. Místo něj by bylo možné použít u nás běžné měřidlo s citlivostí 40 μ A, pravděpodobně bez změny součástek.

Funktechnik č. 14/1973

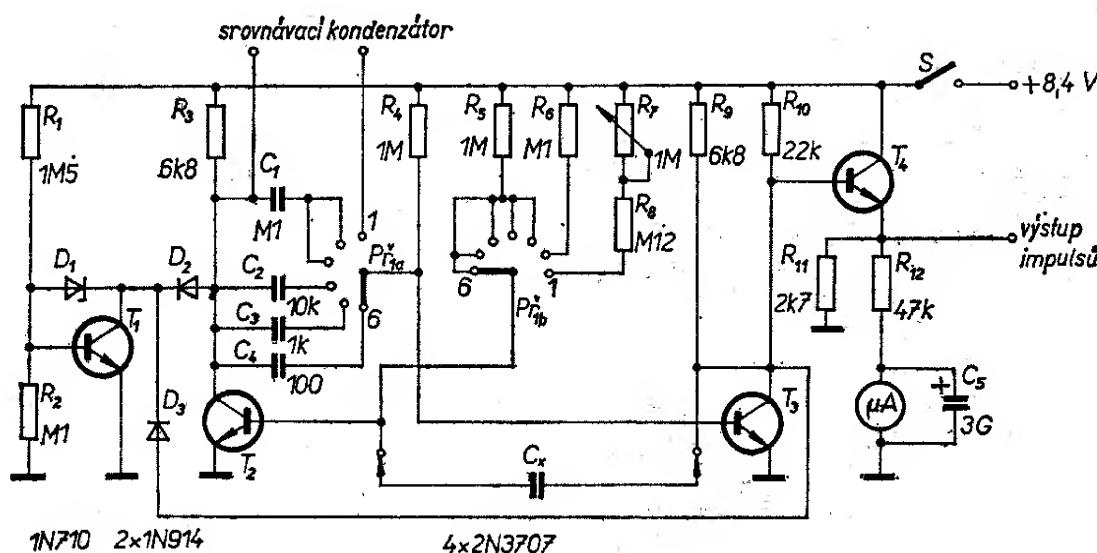
Přímoukazující měřič kapacity

Přístroj podle obr. 30 umožňuje měřit kapacity kondenzátorů v rozsahu od 15 pF do 10 μ F; kondenzátory větších kapacit lze měřit nepřímo. V původním přístroji byla k napájení použita rtuťová baterie o napětí 8,4 V

s kapacitou 500 mAh; tato baterie vydří v přístroji asi po 200 provozních hodin.

Zapojení se skládá v podstatě z astabilního multivibrátoru s tranzistory T_2 a T_3 , přičemž mezery mezi výstupními impulsy jsou závislé na kapacitě kondenzátoru C_1 až C_4 , popř. kondenzátoru, připojeného mezi zdířky pro externí kondenzátor (v poloze 1 přepínače P_{1a}). Sled impulsů se snímá z kolektoru T_3 a vede se přes emitorový sledovač s T_4 a dolní propust (R₁₂, C₅) na měřidlo. Výchylka ručky měřidla je úměrná „hustotě“ impulsů, tj. kmitočtu multivibrátoru, tj. kapacitě měřeného kondenzátoru. Souhlasí-li kapacita měřeného kondenzátoru s kapacitou kondenzátoru na přepínači P_{1a} , je střída impulsů 50 % a ručka měřidla je právě ve středu stupnice.

Je-li do obvodu multivibrátoru zařazen kondenzátor C_4 , je šířka impulsů asi 60 μ s, v každém dalším vyšším rozsahu je šířka impulsů desetinásobná, výjimku tvoří měřicí rozsah 1 μ F; na tomto rozsahu by při srovnávacím kondenzátoru 1 μ F byla šířka impulsu 0,6 vteřin, tj. šířka, při níž by správně nepracovala dolní propust. Proto se jako srovnávací kondenzátor používá kondenzátor s kapacitou 0,1 μ F (šířka impulsu 60 μ s) a druhou částí přepínače se přepíná do obvodu odpor 1 M Ω ,



Obr. 30. Přímoukazující měřič kapacity s ručkovým měřidlem

jímž se upravuje nabíjecí doba kondenzátoru na požadovanou velikost.

Je-li přepínač P_1 v poloze 1, lze na vnější zdírky připojovat srovnávací kondenzátor pro měření kapacit větších než $10 \mu\text{F}$.

Dioda D_1 zkracuje náběžnou hranu impulsů. Tranzistor T_1 pracuje jako „záhytný“ obvod pro špičky napětí na kolektorech tranzistorů T_2 a T_3 . Obvod omezuje tato napětí na 5,7 V a zlepšuje tím necitlivost přístroje na kolísání napájecího napětí. Obvod je navázán na kolektory tranzistorů T_2 a T_3 diodami D_2 a D_3 . Zenerova dioda D_1 má jmenovité napětí 6,8 V, při tak malém proudu, který jí protéká, pracuje však s napětím 4,7 V. Vlastním regulačním prvkem je tranzistor T_1 , který je zapojen jako řízený odporník.

Použité součástky jsou celkem běžné, pouze kondenzátory C_1 až C_4 by měly mít toleranci menší než 1 %, měřidlo má citlivost $100 \mu\text{A}$ pro plnou výchylku ručky, tranzistory jsou křemíkové, n-p-n. Vyhoví zde pravděpodobně i typy KC508, nebo lépe spínací křemíkové tranzistory, např. KSY21 nebo KSY62, popř. KS500.

Funktechnik č. 13/1973

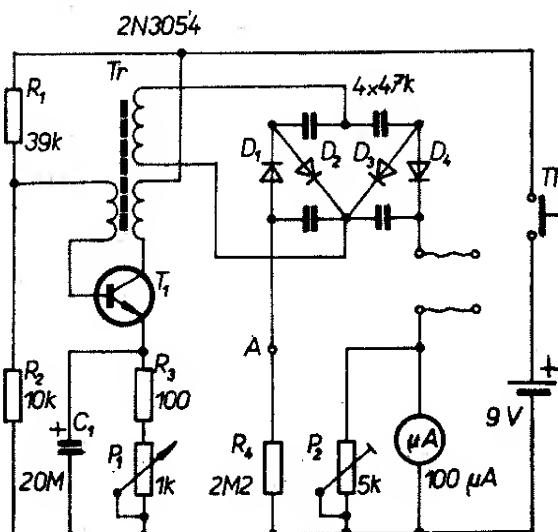
Megaohmmetr

Popsaný přístroj je vhodný především k měření izolačního odporu elektrických instalací v domech, závodech, dílnách atd. Špatná izolace vedení mívá za následek zbytečné ztráty energie, v nejhorším případě i požár (proud mezi vedením a zemí ohřívá místa se špatnou izolací vůči zemi nebo dvou vodičů navzájem; je-li proud tak velký, že se místo se špatnou izolací ohřeje nad únosnou mez, může vzplánout izolace nebo hořlavý materiál v blízkosti vodičů).

Tradičně konstruované megaohmmetry mají obvykle zdroj vysokého napětí, poháněný klikou (induktor). U moderních zařízení lze zkušební vysoké napětí získat snadněji a v požadované velikosti pomocí tranzistorového měniče.

Ke zkoušení izolace se nejčastěji používá napětí 500 V. Proto byl přístroj navržen tak, aby zkušební napětí bylo na měřicích vývodech pouze při stisknutém tlačítku (v přístroji je to 550 V), čímž se jednak šetří napájecí zdroj měniče a jednak omezuje možnost úrazu.

Megaohmmetr na obr. 31 má jako zdroj vysokého napětí sinusový oscilátor, který je schopen dodat při zkratu na výstupu maximální proud 170 μA (z důvodů bezpečnosti obsluhy). Sinusový oscilátor je tvořen transformátorem na kruhovém hrničkovém feritovém jádru a tranzistorem T . Kmitočet oscilací je určen vlastní kapacitou transformátoru. Zpětnovazební vinutí oscilátoru je připojeno mezi bázi tranzistoru a střed odporu, které určuje pracovní bod tranzistoru. Proměnný odporník v emitoru tranzistoru ovládá kolektorový proud tranzistoru a tím i velikost napěťového úbytku na vinutí v kolektoru a tím i velikost zpětnovazebního napětí. Diody v sekundárním vinutí transformátoru a příslušné kondenzátory (C_2 až C_5) tvoří násobič napětí (násobí čtyřmi). Změnou nastavení proměnného odporu v emitoru tranzistoru lze měnit výstupní napětí přístroje v mezích 300 až 650 V. V běžném provozu se výstupní napětí



Obr. 31. Megaohmmetr

nastavuje na 550 V a pro toto napětí se také cejchuje měřící přístroj. Proměnný odpor má za úlohu především vyrovňávat změny napájecího napětí tak, aby jak při nových, tak částečně vybitých bateriích bylo možné vzájemně porovnat jednotlivá měření.

Transformátor je navinut na hrníčkovém jádru větších rozměrů (v originálu typ LA 1) a má 2×40 závitů drátu 41 s.w.g. (tj. má \varnothing asi 0,12 mm) a 400 závitů stejného drátu jako sekundární vinutí. Autor původního článku doporučuje navinout nejdříve 40 závitů, pak 400 závitů a nakonec opět 40 závitů, přičemž vrchní vinutí je zapojeno do obvodu kolektoru tranzistoru. Vinutí v kolektoru a v bázi musí být zapojena tak, že je-li začátek vinutí v kolektoru připojen na kolektor, musí být začátek zpětnovazebního vinutí zapojen mezi odpory R_1 a R_2 .

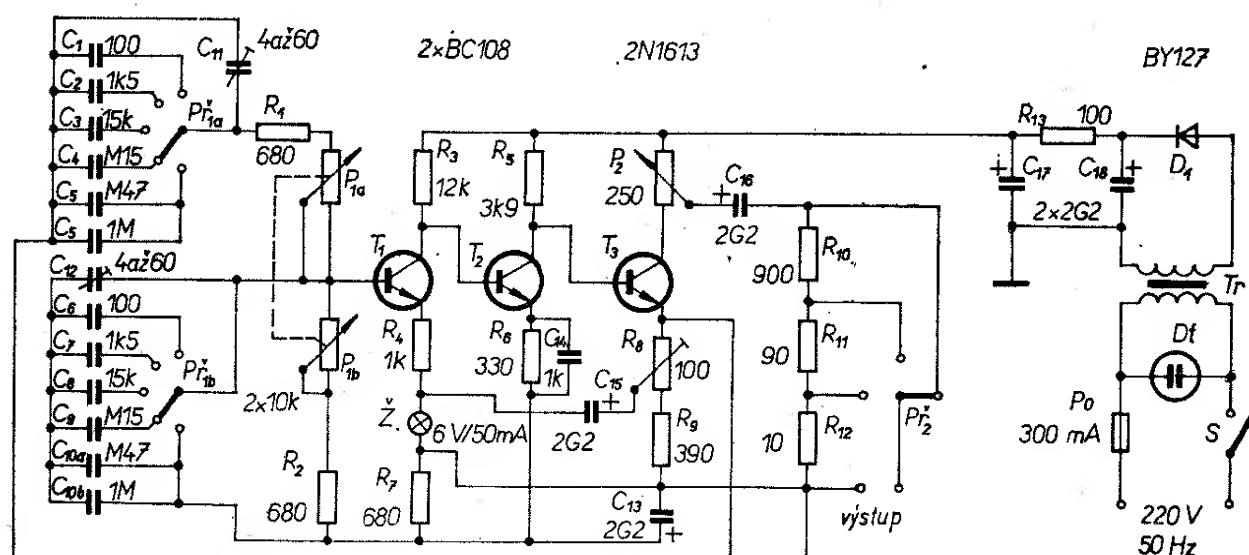
Pro ocejchování stačí připojit na výstupní vodiče odpory 1, 3, 10 a 50 M Ω a vyznačit příslušné body na stupnici podle výchylky ručky měřidla. Při konstrukci je třeba dbát na to, aby odpor mezi výstupními zdírkami (nebo mezi výstupními vodiči) byl dostatečně velký – jinak by měření nebylo přesné, neboť měřidlo by ukazovalo i odpor mezi zdírkami nebo vodiči.

Jako tranzistor vyhoví jakýkoli křemíkový tranzistor s kolektorovou ztrátou asi 2 W, v zapojení by bylo možno použít např. typy KF508, popř. KFY46 apod. Diody musí být na napětí 400 V pro malý proud (vyhoví typy KY130/600 apod.). Měřidlo má citlivost 100 μ A. Proměnný odpor 100 $k\Omega$ paralelně k měřidlu slouží ke kalibraci (je zapojen jako bočník).

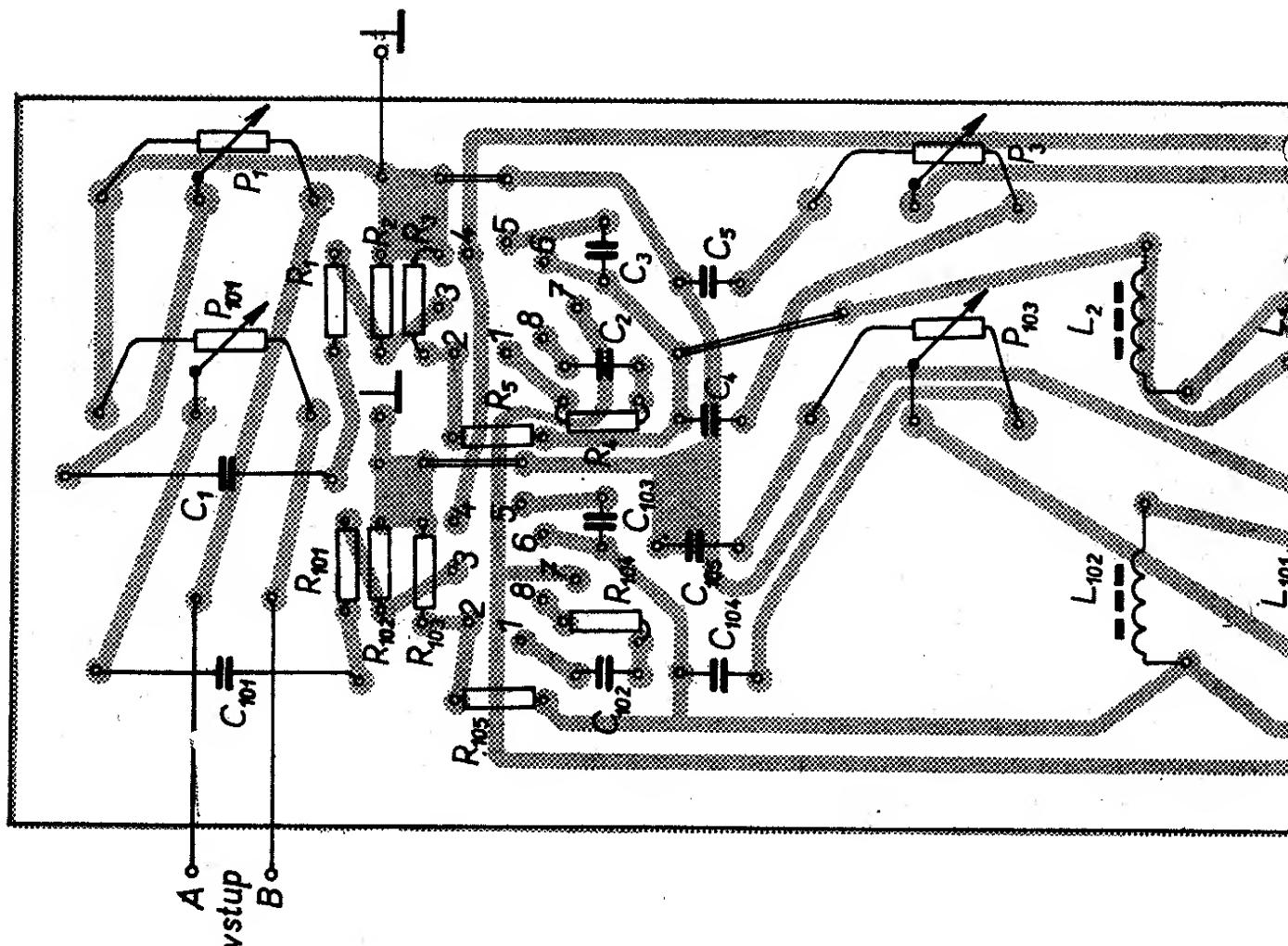
Practical Electronics č. 8/1973 (srpen)

Sinusový generátor RC 10 Hz až 1 MHz

Jedním z nejpoužívanějších přístrojů v amatérské praxi je nf generátor. Aby bylo možné dobře čist nastavený kmitočet, byl u navrženého přístroje celý měřicí rozsah rozdělen na pět dílčích rozsahů, které mají společné krajní body: 10 až 100 Hz, 100 až 1 000 Hz, 1 kHz až 10 kHz, 10 kHz, až 100 kHz, 0,1 MHz až 1 MHz. Výstupní napětí na kolektoru T_3 (obr. 32) má stálou amplitudu, a to 2 V. Útlumovým článkem na výstupu lze výstupní napětí ze 2 V měnit na 200, popř. 20 mV. Takto hrubě nastavené výstupní napětí lze měnit ještě jemně v celém rozsahu od nuly do maxima potenciometrem P_2 . Výstupní napětí je sinusové, zkreslení je menší než 0,3 %.



Obr. 32. Sinusový generátor RC 10 Hz až 1 MHz



Obr. 5. Deska s plošnými spoji H203 korekčního zesilovače z obr. 4 (viz str. 42)

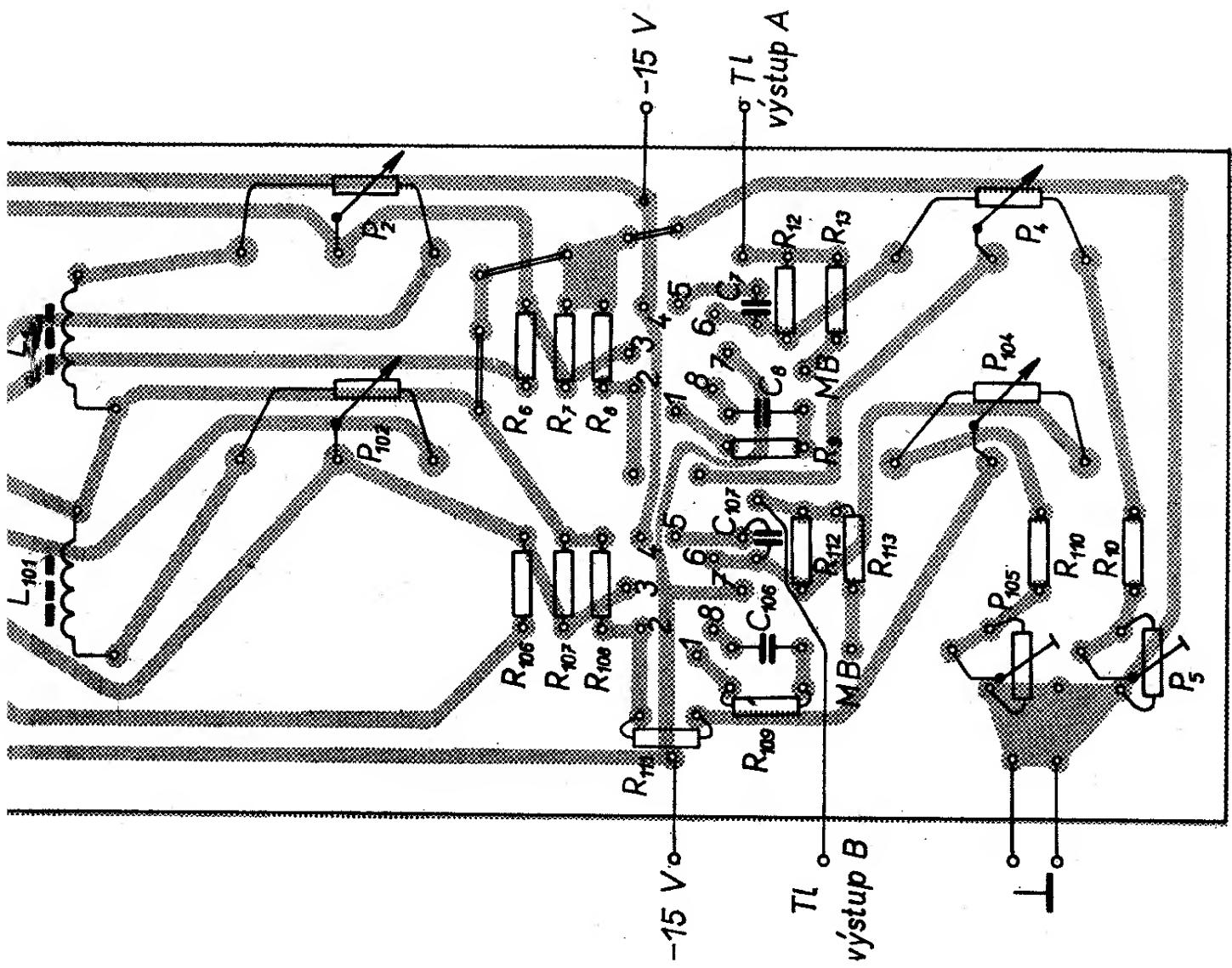
Zapojení generátoru RC je celkem běžné (obr. 32); přístroj se skládá z Wien-Robinsonova můstku a ze zesilovače RC . Vstup zesilovače je připojen k úhlopříčce můstku, výstupním napětím se napájí Wienův můstek. Vstupní a výstupní napětí jsou ve fázi.

Všechny tři stupně zesilovače jsou vázány galvanicky a pracují v zapojení se společným emitorem. Tranzistor T_3 je zapojen tak, že zesílený signál lze odebírat jak z jeho kolektoru, tak z jeho emitoru. Napětí na emitoru je ve fázi se vstupním napětím a vede se na můstek. Zesílené napětí pro měření a zkoušení se odebírá z potenciometru P_2 , který je zapojen jako pracovní odpor tranzistoru. Výstupní napětí a zpětnovazební napětí jsou zcela bezpečně odděleny, takže změny zá-

těže neovlivňují kmitočet můstku ani zkreslení signálu.

Aby byl zesilovač co nejstabilnější, jsou všechny stupně zesilovače RC vázány několika silnými stejnosměrnými zpětnými vazbami. K zavedení střídavých záporných zpětných vazeb slouží členy RC v emitorech tranzistorů zesilovače. Žárovka v emitoru prvního tranzistoru slouží jako kompenzační prvek ke stabilizaci amplitudy výstupního napětí. Amplituda výstupního napětí se nastavuje odporovým trimrem R_8 asi na 2 V. Jako členy, které určují kmitočet výstupního napětí, slouží kondenzátory C_1 až C_{12} . Uvnitř jednotlivých rozsahů lze kmitočet jemně měnit tandemovým potenciometrem P_1 , $2 \times 10 \text{ k}\Omega/\text{N}$ (lineární).

Přístroj lze napájet ze sítě nebo z ba-



terií. Vhodný síťový napáječ je na obr. 32 vpravo. Sekundární vinutí transformátoru dodává střídavé napětí 24 V, které se jednocestně usměrňuje a vylazuje. Vinutí musí být navrženo pro odběr proudu 35 mA. Napájecí napětí generátoru je asi 20 až 22 V – má být co nejstálejší.

Tranzistory BC108 lze nahradit našimi typy KC508 (KC148), tranzistor 2N1613 naším typem KF508. Potenciometr P_2 je lineární s odporem 250 Ω . Kondenzátory C_{11} a C_{12} jsou vzduchové trimry 4 až 60 pF. Kondenzátory C_1 až C_{10} by měly mít co nejmenší toleranci, přičemž kondenzátory C_5 a C_{10} je třeba složit ze dvou, nebo použít některý z méně rozměrných krabico-vých kondenzátorů o kapacitě 1,5 μF .

(nelze použít elektrolytický kondenzátor!).

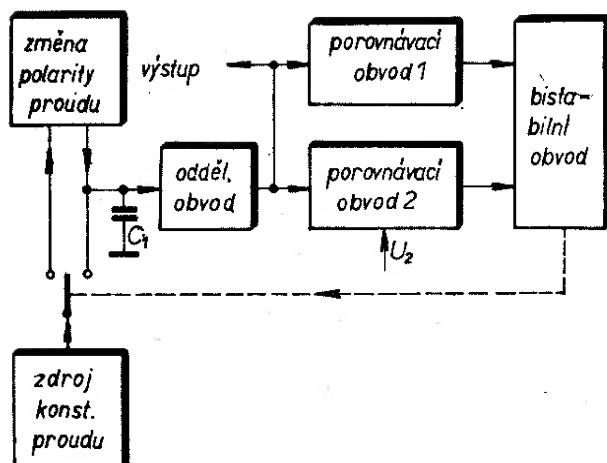
Souběh obou částí můstku se nastaví kapacitními trimry. Pro správnou činnost by bylo též třeba, aby souběh obou částí tandemového potenciometru byl co nejlepší, ideální by byl souběh do ± 2 dB.

Přístroj je nejlépe ocejchovat porovnáním s přesným továrním přístrojem za pomoci osciloskopu.

Funktechnik č. 15/1973

Generátor signálu trojúhelníkovitého průběhu

Popisovaný přístroj je generátorem napětí trojúhelníkovitého průběhu, jehož kmitočet lze řídit několika různými způsoby: lze ho měnit lineárně v zá-

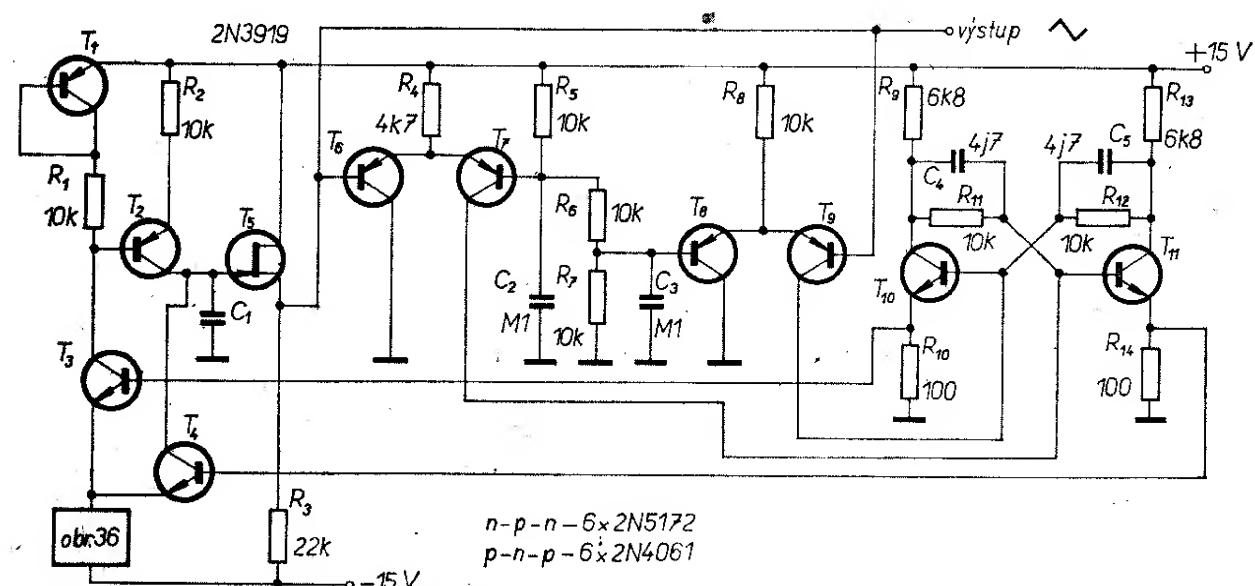


Obr. 33. Blokové schéma generátoru signálu trojúhelníkovitého průběhu

vislosti na nastavení běžce potenciometru, lze měnit periodu lineárně se změnou nastavení proměnného odporu a konečně lze měnit kmitočet exponenciálně přes několik dekád, nebo ho lze rozmitat vnějším napětím. V přístroji se používají běžné součástky a lze ho používat ke generování signálů o kmitočtu od 1 Hz do kmitočtu řádu megahertzů. Navíc lze poměrně jednoduše měnit výstupní napětí trojúhelníkovitého průběhu na sinusové napětí jednoduchým obvodem, který bude také popsán. Konečně sinusové napětí lze známým způsobem změnit na napětí

pravoúhlého průběhu – generátor je tedy velmi univerzálním přístrojem k všeobecnému použití.

Blokové schéma generátoru je na obr. 33. Výstup z generátoru konstantního proudu (ve značce má být správně obr. 35, nikoli 36) je veden přes elektronický přepínač buď na kondenzátor C_1 , nebo přes elektronický přepínač a zvláštní obvod (current mirror) na kondenzátor C_1 . Zvláštní obvod je zapojen tak, že dodává na výstupu stejně velký proud jako je proud vstupní, ale opačné polarity. Tím se dosáhlo toho, že se kondenzátor nabíjí a vybíjí lineárně podle „polohy“ elektronického spínače. Je-li přepínačem připojen generátor proudu na zvláštní obvod (current mirror), kondenzátor se bude nabíjet kladným napětím – dokud napětí na něm nebude tak velké, že překročí předpětí srovnávacího obvodu 1. Výstupní signál z komparátoru pak překlopí bistabilní obvod – to má za následek, že se přepne i elektronický spínač a pochodem se opakuje pro napětí opačného znaménka. Tento celý cyklus se stále opakuje. Má-li zesilovač za kondenzátorem C_1 jednotkové zesílení, a je-li rozdíl mezi předpětími obou porovnávacích obvodů U , musí se napětí na kondenzátoru změnit za každý cyklus o $2U$. Z toho vyplývá i kmitočet oscilací



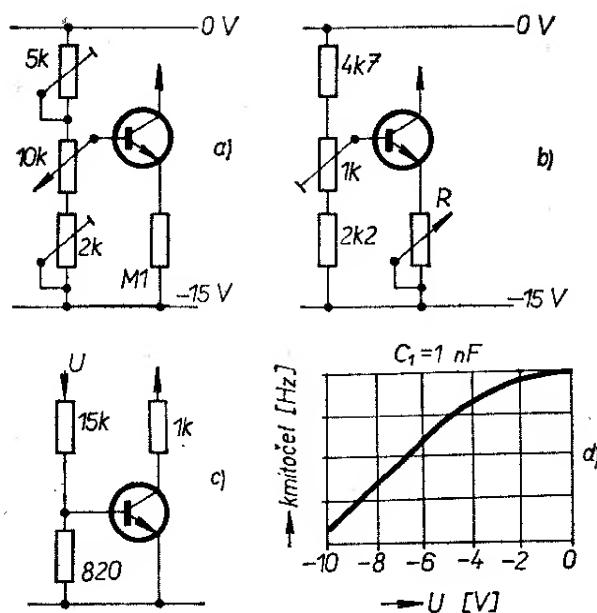
Obr. 34. Schéma zapojení generátoru

$$= \frac{1}{2C_1 U} .$$

Zapojení na obr. 34 je „srdcem“ generátoru. Emitterově vázaný pár tranzistorů T_3 a T_4 připíná k obvodu výstup ze zdroje proudu. Tento elektronický spínač je ovládán napětím 200 mV z bistabilního obvodu. Obvod ke změně polarity proudu je osazen tranzistory T_1 a T_2 . Jsou-li odpory R_1 a R_2 stejné a mají-li tranzistory stejné vlastnosti, je výstupní proud stejný jako vstupní a má opačný směr. Obvod pracuje s uvedenými součástkami spolehlivě pro vstupní proud v rozmezí asi 1 nA až 500 μ A. Napětí na kondenzátoru se vybíjí na tranzistoru T_5 , který je zapojen jako sledovač se společnou elektrodou S (source), výstupní napětí z tohoto stupně se vede na porovnávací obvod s tranzistory T_6 a T_7 a porovnává se s pevným předpětím +10 V. Je-li výstupní napětí z T_5 větší než 10 V, T_7 se otevře a otevří se tranzistory T_{10} a T_{11} bistabilního obvodu. Výstupní napětí se vede i na druhý porovnávací obvod s tranzistory T_8 a T_9 , kde se srovnává s pevným předpětím +5 V. Impuls pro překlopení bistabilního obvodu dodá tento druhý porovnávací obvod tehdy, je-li výstupní napětí z T_5 menší než +5 V. Výstupní napětí má tedy trojúhelníkovitý průběh s vrcholy +5 a +10 V.

Vhodný generátor konstantního proudu je na obr. 35. Na obr. 35 je generátor, vhodný pro přístroj, u něhož vyžadujeme lineární změnu kmitočtu výstupního napětí v závislosti na poloze běžce regulačního potenciometru. Je-li v tomto případě $C_1 = 10 \text{ nF}$ a jsou-li součástky podle obr. 35a, je dosažitelná změna kmitočtu od 100 do 1 000 Hz. Vhodnou volbou kondenzátorů lze pak překrýt celé požadované pásmo kmitočtů. Stupnice nastavených kmitočtů lze získat tak, že ocejchujeme stupnice, připojenou pod knoflíkem potenciometru 10 k Ω v bázi tranzistoru.

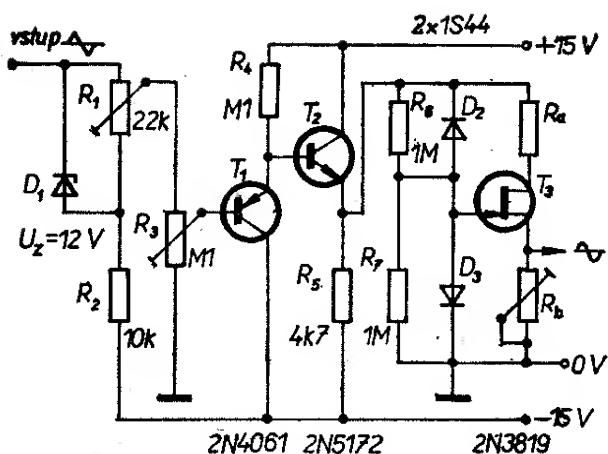
Chceme-li kmitočet výstupního signálu řídit napětím, lze jako generátor proudu použít zapojení podle obr. 35b. Perioda výstupního napětí je pak úměr-



Obr. 35. Generátor proudu k přímému kalibrování kmitočtu (a), generátor proudu k přímému kalibrování periody (b), generátor proudu pro velmi široký kmitočtový rozsah (c)

ná nastavení proměnného odporu R . Konečně u generátoru podle obr. 35c se využívá exponenciálního vztahu mezi kolektorovým proudem a napětím báze-emitor tranzistoru. Generátor proudu je pak vhodný pro přístroj, u něhož vyžadujeme velký rozsah změn kmitočtu výstupního napětí. Závislost kmitočtu přístroje na přiváděném napětí je na obr. 35d. Chceme-li v tomto posledním případě dosáhnout toho, aby obvod pro změnu polarity proudu pracoval až do proudů asi 10 mA, je třeba změnit R_1 a R_2 asi na 470 Ω .

Výstupní napětí trojúhelníkovitého průběhu lze měnit na sinusové jednoduchým obvodem podle obr. 36. K přeměně napětí s velkým obsahem harmonických kmitočtů na sinusové napětí se využívá nelineární charakteristiky přechodového tranzistoru FET. Stejnosměrné výstupní napětí emitorového zesilovače se nastaví na nulu odpovědným trimrem R_1 (obr. 36) a amplituda signálu trojúhelníkovitého průběhu se upraví odporem R_2 . Emitorový sledovač je nutný k tomu, aby upravil im-



Obr. 36. Obvod, upravující signál trojúhelníkovitého průběhu na sinusový signál

pedanci předchozích obvodů pro vstup tvarovacího obvodu. Obvod je třeba pečlivě nastavit, pak lze dosáhnout zkreslení sinusového signálu menšího než 0,5 %.

Wireless World č. 1448/1973 (únor)

Zkoušeč tranzistorů bez měřidla

V praxi každého radioamatéra se často jistě vyskytne potřeba měřit nebo alespoň zkoušet tranzistory. V té nejběžnější praxi vyhoví i zkoušeč, který ukáže, je-li tranzistor dobrý nebo špatný, popř. určí alespoň přibližně, jaký má tranzistor zesilovací činitel. Nejběžněji se podobný zkoušeč řeší podle obr. 37a – známý proud báze se vede do zkoušeného tranzistoru a odpovídající kolektorový proud se potom měří měřidlem s předem ocejchovanou stupnicí. Obvod lze řešit i podle obr. 37b – zde se měřidlo používá jako voltmeter, indikující při různém proudu báze proud emitorovým odporem, tzn. úbytek napětí na odporu R_E .

Pro zapojení z obr. 37c (tranzistor v zapojení se společným kolektorem) platí

$$I_E = I_B (\beta + 1)$$

tedy $I_E = U_E / R_E$

$$a \quad I_B = (U_A - U_B / R_B)$$

Dosadíme-li do prvního výrazu oba další vztahy, dostaneme

$$\frac{U_E}{R_E} = \frac{U_A - U_B}{R_B} (\beta + 1).$$

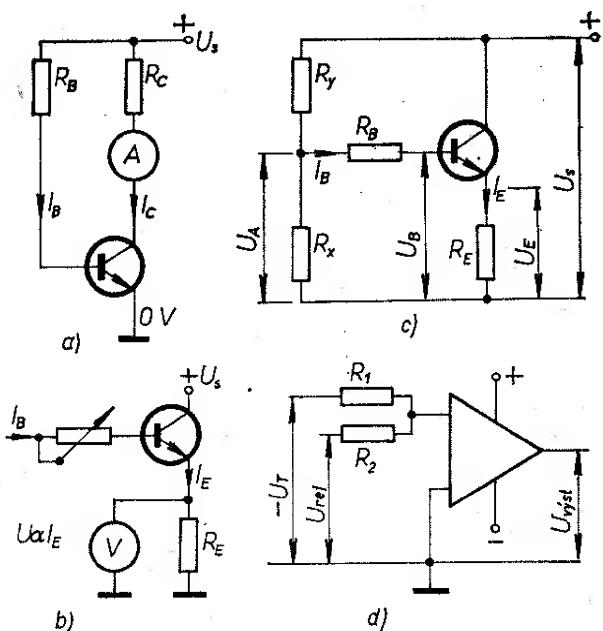
Předpokládáme-li, že $U_B = U_E$, a upravíme-li předchozí vztah, dostaneme

$$\frac{R_B}{R_E} = \frac{U_A - U_E}{U_E} (\beta + 1).$$

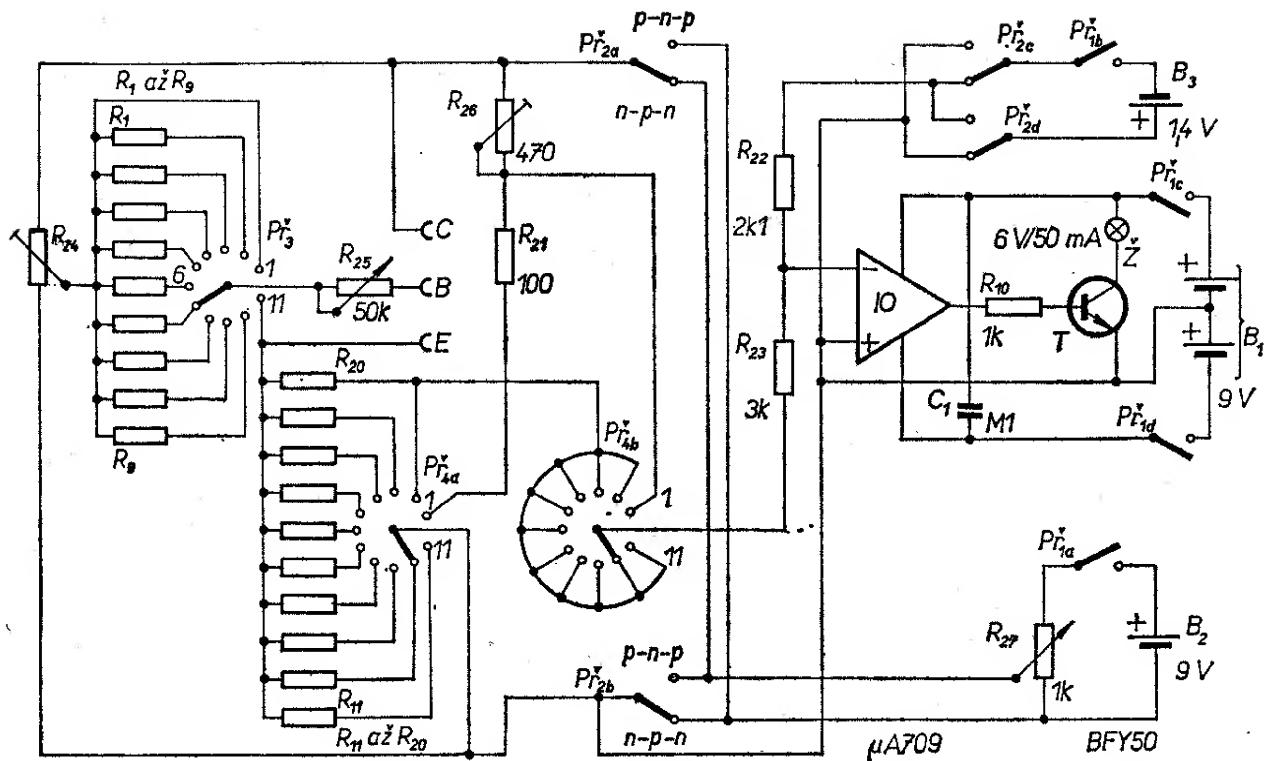
Konečně U_A a U_E můžeme zvolit tak, že

$$\frac{U_A - U_E}{U_E} = 1.$$

Je-li pak např. $U_E = 2$ V a $U_A = 4$ V, je pro β větší než 20 závislosti R_B / R_E vždy úměrný poměru R_B / R_E . Zvolíme-li se pak např. jako R_B lineárně proměnný odpór 250 k Ω (např. drátový potenciometr), a je-li $R_E = 1$ k Ω , lze knoflík proměnného odporu opatřit stupnicí, kalibrovanou od 0 do 250. Celé zapojení lze upravit tak, že se bude napětí (tj. napětí na odporu R_E) porovnávat s nějakým zdrojem referenčního napětí – s výhodou lze použít ve funkci napěťového porovnávače operační zesilovač. Obvod bude mít potom základní uspořádání podle obr. 37d. Spouštěcí napětí je pak určeno vztahem



Obr. 37. Různé způsoby měření proudového zesilovacího činitel (a, b), zapojení tranzistoru se společným kolektorem (c) a napěťový komparátor (d)



Obr. 38. Zapojení měřiče tranzistorů

$$U_T = -U_{\text{ref}} R_1 / R_2.$$

Na uvedeném principu byl zkonstruován zkoušeč tranzistorů podle obr. 38. Jako zdroj měřicího napětí slouží růčkový článek o napětí 1,4 V, jako referenční napětí bylo zvoleno napětí 2 V, jako vhodné odpory pro R_1 a R_2 (obr. 37d) byly zvoleny odpory 3, popř. 2,1 k Ω ; odpor R_B je realizován jako proměnný odpor 50 k Ω v sérii s pevnými odpory, jejichž přepínáním se volí rozsah měření zesilovacího činitele. Někdy je vhodné znát zesilovací činitel při různých proudech kolektoru – pak lze měnit jednoduše odpor v emitoru tranzistoru přepínačem $Př_{4e}$. Při uvádění do chodu se nastaví odpovědným trimrem R_{24} napětí U_A na 4,4 V, napětí U_S trimrem (nebo potenciometrem) R_{27} na 8 V. Značky pro jednotlivé polohy přepínačů jsou v následujících tabulkách. V poloze I (TEST) přepínače $Př_4$ se trimrem R_{26} nastaví napětí na R_{21} přesně na 2 V. Stupnice pro proudové zesílení se ocejchuje ohmmetrem – místo odporu R_{26} (trimru) se zapojí ohmmetr, knoflík proměnného odporu se opatří šípkou – stupni-

ce se ocejchuje tak, že se k šípce (za současného otáčení hřídele proměnného odporu) udělá značka pro 0,1, ukazuje-li ohmmetr $5\text{ k}\Omega$, značka pro 0,2, ukazuje-li ohmmetr $10\text{ k}\Omega$ atd.

Při konstrukci je třeba použít jako R_1 až R_{20} přesné odpory s tolerancí 1 %, i ostatní odpory by měly mít toleranci co nejmenší. Jako operační zesilovač lze beze změny součástek použít typ TESLA MAA501 až 4. Zárovka je jakýkoli typ pro napětí 6 V a proud 50 až 60 mA, vhodný k umístění na panel – její svit při měření označuje okamžik při otáčení hřídele proměnného odporu R_{25} , v němž poloha hřídele odpovídá zesilovacímu činiteli tranzistoru (pro tranzistory n-p-n, u tranzistorů p-n-p žárovka svítí stále, zhasne teprve při té poloze hřídele proměnného odporu, která odpovídá měřenému zesilovacímu činiteli). Odpory R_1 až R_9 jsou postupně 50 k Ω , 0,1 M Ω , 0,15 M Ω , 0,2 M Ω , 0,25 M Ω , 0,3 M Ω , 0,35 M Ω , 0,4 M Ω , 0,45 M Ω (R_9), všechny ostatní údaje jsou zřejmé ze schématu na obr. 38.

Wireless World č. 1451/1973 (květen)

Polohy přepínače P_3

Poloha	Funkce
1	= 0 až 1
2	= 1 až 2
3	= 2 až 3
4	= 3 až 4
atd.	
10	= 9 až 10
11	ICE9

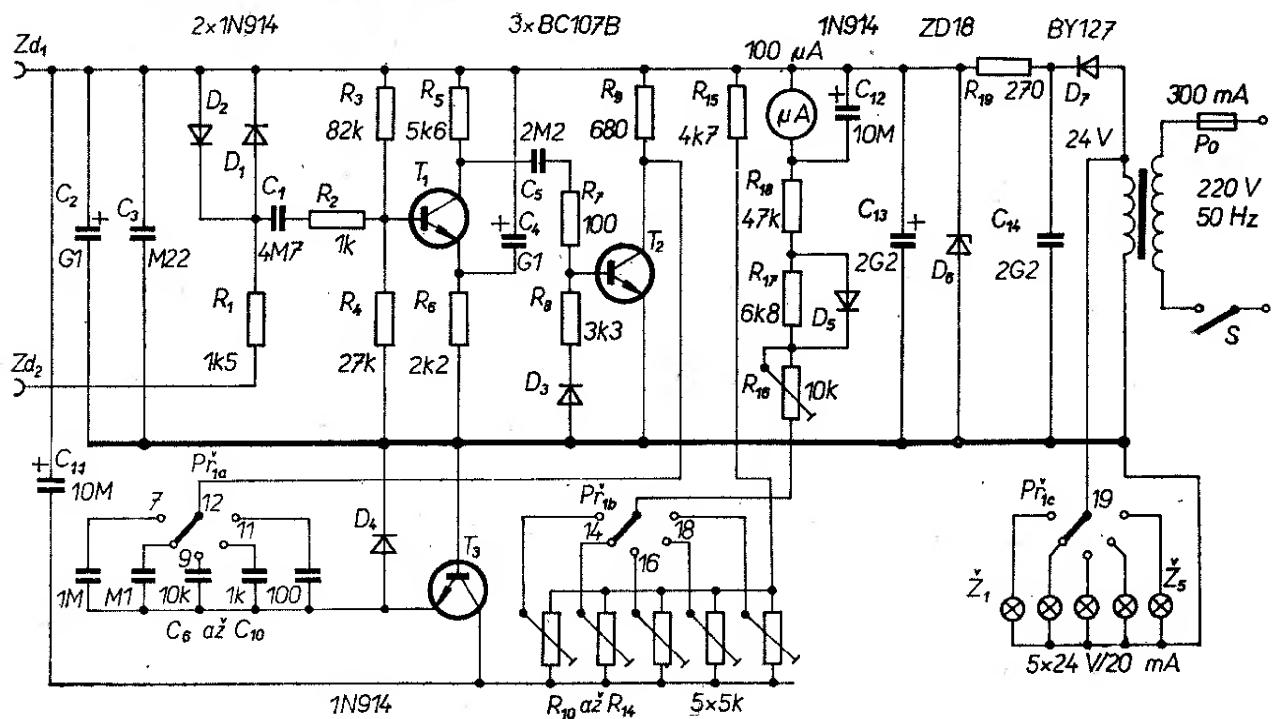
Polohy přepínače P_7

Poloha	Funkce	Násobič	Odpor [Ω]
1	TEST		
2	$I_C = 2 \text{ mA}$	×50	1k (R_{20})
3	4 mA	×100	500 (R_{19})
4	8 mA	×200	250 (R_{18})
5	20 mA	×500	100 (R_{17})
6	40 mA	×1 000	50 (R_{16})
7	$I_{CE0} = 1 \mu\text{A}$		2M (R_{15})
8	10 μA		200k (R_{14})
9	100 μA		20k (R_{13})
10	1 mA		2k (R_{12})
11	10 mA		200 (R_{11})

Měřič kmitočtu 10 Hz až 1 MHz

Měřič kmitočtu je v amatérské dílně a nejenom v ní velmi cenným pomocníkem při nejrůznějších měřeních. Měřič, jehož schéma je na obr. 39, pracuje pro kmitočtový rozsah 10 Hz až 1 MHz, což pro většinu běžných měření zcela postačí. Je jednoduchý, i jeho stupnice je pro přehlednost jednoduchá a jeho celkový rozsah je rozdělen na pět dílčích rozsahů – 10 až 100 Hz, 100 až 1 000 Hz, 1 kHz až 10 kHz, 10 až 100 kHz, a 100 kHz až 1 MHz. Rozsahy se přepínají pětisegmentovým přepínačem a právě zařazený rozsah je indikován jednou z pěti žárovek, umístěných na panelu přístroje u příslušného nápisu. Stupnice přístroje je lineární, má-li použité měřidlo dělení na 100 dílků, není třeba ani upravovat stupnici. Jako měřidlo se používá mikroampérmetr s citlivostí 100 μ A, kmitočet např. 500 Hz v rozsahu 2 bude odpovídat údaji 50 μ A na stupnici, kmitočet 80 kHz v rozsahu 4 bude odpovídat údaji 80 μ A atd.

Obr. 39. Měřič kmitočtu 10 Hz až 1 MHz s tranzistory



Vstupní signál může mít sinusový nebo pravoúhlý průběh. Jeho velikost je na vstupu přístroje omezena antiparalelně zapojenými diodami. Omezený (nebo jmenovitý) signál zesilují tranzistory T_1 a T_2 , přičemž T_2 pracuje jako omezovač. Třetí tranzistor je zapojen jako čítací diskriminátor. Dokud tranzistor T_2 nevede, nabíjí se jeden kondenzátor z řady C_6 až C_{10} , zvolený polohou přepínače. Otevře-li se T_2 , náboj kondenzátoru se přes něj vybije. Přístroj lze snadno ocejchovat změnou odporu odporových trimrů, které jsou zapojeny jako kolektrové odpory. Napájecí napětí je stabilizováno Zenerovou diodou, neboť stálost napájecího napětí je zárukou přesného měření.

Tranzistory lze zaměnit našimi typy KC507 nebo KC508, Zenerova dioda je na napětí 18 V/50 mA. Žárovky jsou na napětí 24 V pro proud 20 mA (vyhoví i naše, tzv. telefonní typy 24 V/50 mA).

Zájemce o stavbu upozorňuji, že v původním pramenu je i návrh desky s plošnými spoji a další konstrukční údaje.

Funktechnik č. 20/1973

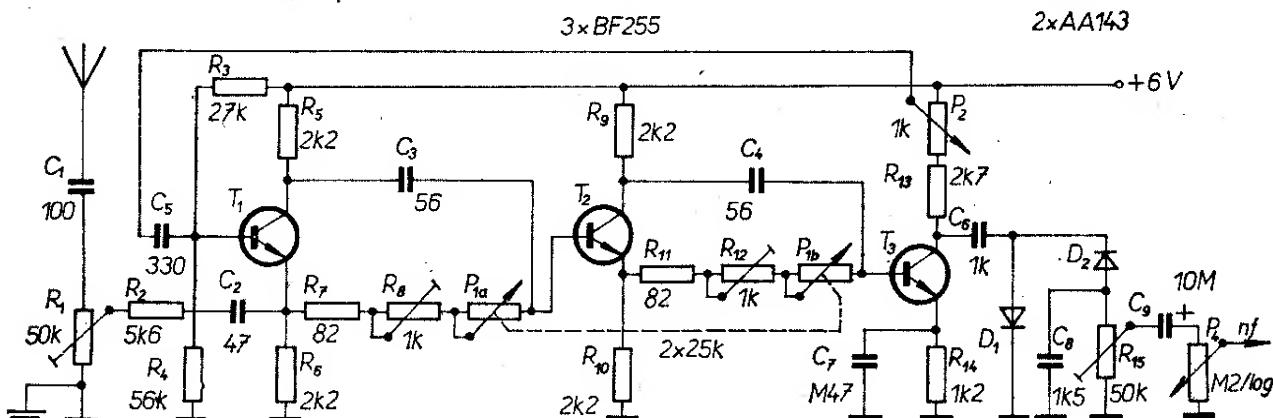
Přijímací technika

Přijímač pro střední a dlouhé vlny bez cívek

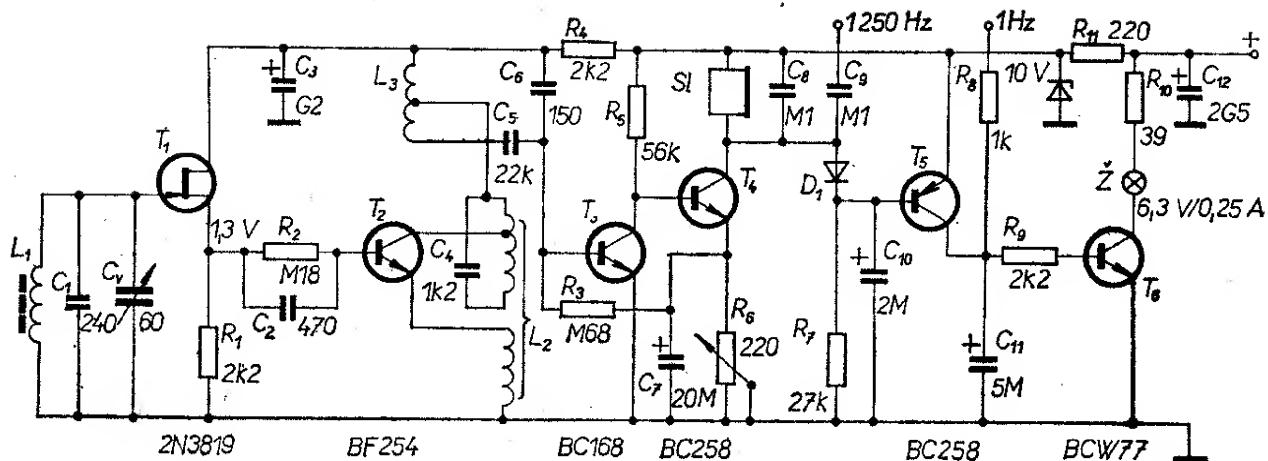
Velmi neobvyklé řešení přijímače pro střední a dlouhé vlny bylo otištěno

v časopise *Funktechnik* v letošním roce. V přijímači se nepoužívají cívky a jako ladící prvek slouží tandemový potenciometr $2 \times 25 \text{ k}\Omega$. Kmitočtový rozsah přijímače je 170 až 1 650 kHz. Přijímač je realizován ve formě oscilátoru RC , který se synchronizuje kmitočtem přijímaného signálu. Zapojení přijímače je na obr. 40.

Tranzistory T_1 až T_3 slouží jako oscilátor. První dva stupně jsou shodné a otácejí fázi vstupního signálu o 90° . Třetí tranzistor otáčí fázi signálu o 180° . Protože zesílený výstupní signál se vede zpět na bázi tranzistoru T_1 (přes P_2 a C_5) a je fázově otočen o 360° , splňuje se tím podmínka pro vznik kmitů. Jejich kmitočet je určen časovými konstantami článků RC , a to jednak C_3 , P_{1a} , R_8 , R_7 a jednak C_4 , P_{1b} , R_{12} , R_{11} . Anténní signál se přivádí přes vstupní kondenzátory a odpory na emitor prvního tranzistoru. K příjmu nějakého vysílače je třeba nastavit kmitočet oscilátoru na kmitočet signálu vysílače. Amplituda kmitů oscilátoru musí však být tak malá, aby došlo k dokonalé synchronizaci kmitočtu oscilátoru signálem vysílače. Signál oscilátoru se však nejen synchronizuje, ale i moduluje. Potenciometrem P_2 lze měnit amplitudu oscilací. Na kondenzátoru C_6 pak dostáváme modulovaný signál oscilátoru. Dioda D_1 omezuje výstupní napětí oscilátoru RC . Dioda D_2 modulovaný signál demoduluje, nf napětí se přednastavuje odporovým trimrem (podle základní citlivosti po-



Obr. 40. Přijímač *SV, DV* bez cívek



Obr. 41. Přijímač časových signálů

užitého nf zesilovače) a jako potenciometr hlasitosti slouží pak P_4 .

Místo původních tranzistorů lze použít naše vf křemíkové typy. Diody jsou germaniové.

V původním pramenu je i nákres desky s plošnými spoji a další, relativně podrobné konstrukční údaje.

Funktechnik č. 4/1974

Přijímač pro příjem vysílání časových signálů

Snad každého, kdo konstruuje nebo konstruoval elektronické hodiny s integrovanými obvody, „trýzní“ relativně značný počet pouzder IO , určených pouze k dělení kmitočtu použitého kmitočtového normálu (krystal, ladička atd.). Všeobecně je známo, že kmitočet sítě k řízení hodin použít nelze (pro jeho nestálost a velké odchylky od jmenovitého kmitočtu). Z jiných zdrojů přesných kmitočtů se nabízí vysílání časových normálů.

Přijímač na obr. 41 slouží k příjmu časových signálů vysílačů v Anglii, NSR a Švýcarsku, které vysílají na kmitočtech 60, 75 a 77,5 kHz. Časové signály na výstupu přijímače jsou pak ve třech základních formách: elektrické, akustické a optické.

Protože teorie v původním článku je relativně velmi rozsáhlá, používám této příležitosti pouze k tomu, abych vyprovokoval i naše konstruktéry k ně-

jakému podobnému řešení problému, jak získat přesné signály k řízení nebo ke kontrole přesnosti elektronických hodin pomocí např. našeho vysílače OMA na 50 kHz. Nebylo by takové řešení kmitočtového normálu elegantní, dosažitelné a přitom relativně levné?

Funktechnik č. 9/1973

Konstrukční část

Univerzální korekční předzesilovač pro různé zdroje signálu

Při konstrukci většiny přístrojů z nízkofrekvenční techniky jsme obvykle nuteni navrhnout a postavit vhodný nf korekční předzesilovač (nebo lineární předzesilovač). Vycházíme-li přitom z domácí součástkové základny, můžeme takový předzesilovač realizovat buď s běžnými diskrétními prvky (např. tranzistory KC509, KC508, KF508 apod.), nebo s lineárními, popř. operačními integrovanými obvody. Z hlediska jednoduchosti a jakosti jsou pravděpodobně nejvhodnější integrované operační zesilovače TESLA řady MAA500 (např. MAA501, MA502). Vzhledem k úspore času, součástek a místa není, myslím, ani cenový rozdíl příliš výrazný.

Aby bylo možno předzesilovač umístit i do starších přístrojů, je vhodné ře-

šit celý předzesilovač jako co nejmenší kompaktní jednotku. Aby bylo použití co nejuniverzálnější, bylo zvoleno zapojení s operačním zesilovačem, které umožnuje využít předzesilovače kromě původního určení i jako zesilovače pro sluchátka s velkou impedancí ($2 \times 200 \Omega$). Předzesilovač se osvědčil i v tomto případě a poskytl výstupní výkon až 250 mW , což k vybuzení sluchátek bohatě postačí.

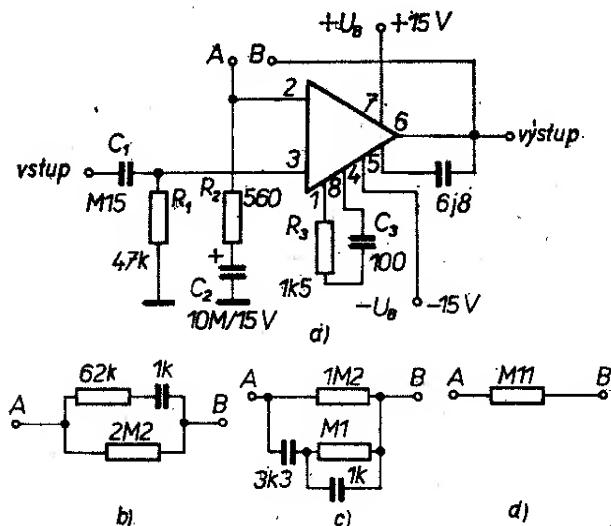
Popis zapojení

Zapojení předzesilovače s operačním zesilovačem MAA501 (je možno použít kterýkoli z typů MAA501, MAA502, MAA503, MAA504) je na obr. 1. Zesilovač je navržen pro napájení ze souměrného zdroje napětí $\pm 15 \text{ V}$. Vstupní odpor zesilovače je upraven odporem R_1 na $47 \text{ k}\Omega$. Prvky kmitočtové kompenzace jsou navrženy tak, aby byl zesilovač stabilní při připojení jakéhokoli zpětnovazebního korekčního obvodu podle obr. 1b, c, d. Mezi body A a B se zapojují korekční obvody RC , jimiž se upravuje napěťové zesílení předzesilovače v závislosti na kmitočtu při různých zdrojích signálu – na obr. 1b je korekční člen pro připojení předzesilovače k magnetofonové hlavě (rychlosť posuvu pásku $9,5 \text{ cm/s}$); napěťové zesílení předzesilovače je na referenčním kmitočtu 1 kHz asi 355. V uspořádání podle obr. 1 a obr. 1b je možno při signálu z magnetofonové hlavy asi 1 mV získat výstupní napětí z předzesilovače asi 350 mV . Vzhledem k charakteristice předzesilovače s korekčním členem podle obr. 1b je zisk na nižších kmitočtech mnohem větší, např. na 40 Hz asi o 20 dB ; zesílení předzesilovače na tomto kmitočtu je tedy asi 3 500. Protože je zesílení operačního zesilovače s otevřenou smyčkou záporné zpětné vazby typicky 45 000, je pro potlačení zkreslení a pro zlepšení dalších vlastností zesilovače rezerva v zesílení předzesilovače ještě asi 20 dB , což zcela vyhovuje i přísným požadavkům.

Ke kmitočtové úpravě zesilovaného signálu z gramofonové (dynamické,

magnetické) vložky je určen zpětnovazební obvod RC podle obr. 1c. U světových standardů gramofonových vložek (jako jsou Empire Scientific typ 999, Shure typ V15 a dále např. Pickering typ V15AT3) je signální napětí asi 3 až 5 mV při rychlosti snímání 5 cm/s . Při typických rychlostech záznamu (v drážce) 1 až 2 cm/s je maximální výstupní napětí vložky asi 1 mV . Navržený korekční obvod zajišťuje napěťové zesílení asi 400 na referenčním kmitočtu. Tzn. že se výstupní napětí předzesilovače pohybuje asi okolo 400 milivoltů . V zapojení podle obr. 1 je však nutno upravit odpor R_2 asi na 180Ω , chceme-li dosáhnout uvedeného výstupního napětí. Podle normy RIAA je přípustná největší rychlosť záznamu 25 cm/s , takže výstupní napětí vložky bude maximálně $1 \text{ mV/cm/s} \cdot 25 \text{ cm/s}$, tj. 25 mV .

Na výstupu zesilovače může být v mezním případě napětí maximálně 10 V , což je také nejvyšší úroveň, při níž ještě nedojde k omezení výstupního napětí předzesilovače. Rezerva v zisku



Obr. 1. Zapojení předzesilovače s operačním zesilovačem MAA501 (MAA502, MAA503) pro různé zdroje signálu (a), korekční člen pro zpracování signálu z magnetofonové hlavy (b), korekční člen pro zpracování signálu z dynamické vložky gramofonové přenosky (c), korekční člen pro zpracování signálu z mikrofonu (d)

při nízkých kmitočtech je větší než 20 dB a stačí k potlačení zkreslení.

Korekční obvod podle obr. 1d slouží ke korekci napěťového zesílení signálu z mikrofonu, zesílení předzesilovače s korekčním obvodem podle obr. 1d je asi 200.

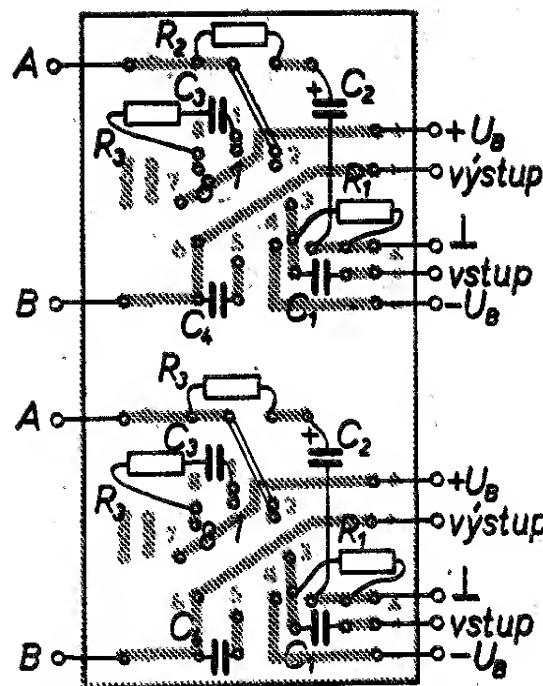
U všech tří druhů předzesilovačů je napěťové zesílení zvoleno záměrně co největší. Tím, že na výstupu předzesilovače získáme relativně velké napětí i při velmi malých vstupních napětích, odpadnou časté a často značné problémy se stíněním spojovacích vodičů mezi předzesilovačem a dalšími nf zařízení (nf zesilovač). Brum u samotného předzesilovače není problémem, neboť i když je zesílení předzesilovače velké, je soustředěno na velmi malou plochu - zajistíme-li, aby se brum nedostal na vstup předzesilovače, bude i výstupní signál po zesílení bez brumu. Kromě toho lze celý předzesilovač stínit a vestavět (vzhledem k jeho rozměrům) přímo do příslušného přístroje (magnetofon, gramofon) a tím dále potlačit možnost vzniku brumu.

Předzesilovač lze propojit s nf zesilovačem i relativně velmi dlouhým kabelem (i delším než 3 m), neboť výstupní signál má značnou úroveň a výstupní impedance předzesilovače je poměrně velmi malá - u předzesilovače s korekci podle obr. 1 menší než 10Ω .

Mechanické provedení

Pro všechny varianty předzesilovače je navržena deska s plošnými spoji podle obr. 2. Při umístění předzesilovače v nf zesilovači lze do bodů A a B připojit výstupy z přepínače, jímž se volí druh korekce podle druhu vstupního signálu. Při umístění předzesilovače přímo u zdroje signálu se korekční prvky připojují na desku do vhodných děr mezi body A a B. Deska s plošnými spoji je navržena pro stereofonní zdroje signálu, lze z ní však použít polovinu, chceme-li zesilovat pouze monofonní signál.

Deska osazená součástkami je na obr. 3. (4. str. obálky). Korekční prvky odpovídají zamýšlenému použití - zesílení signálu z magnetofonové hlavy.



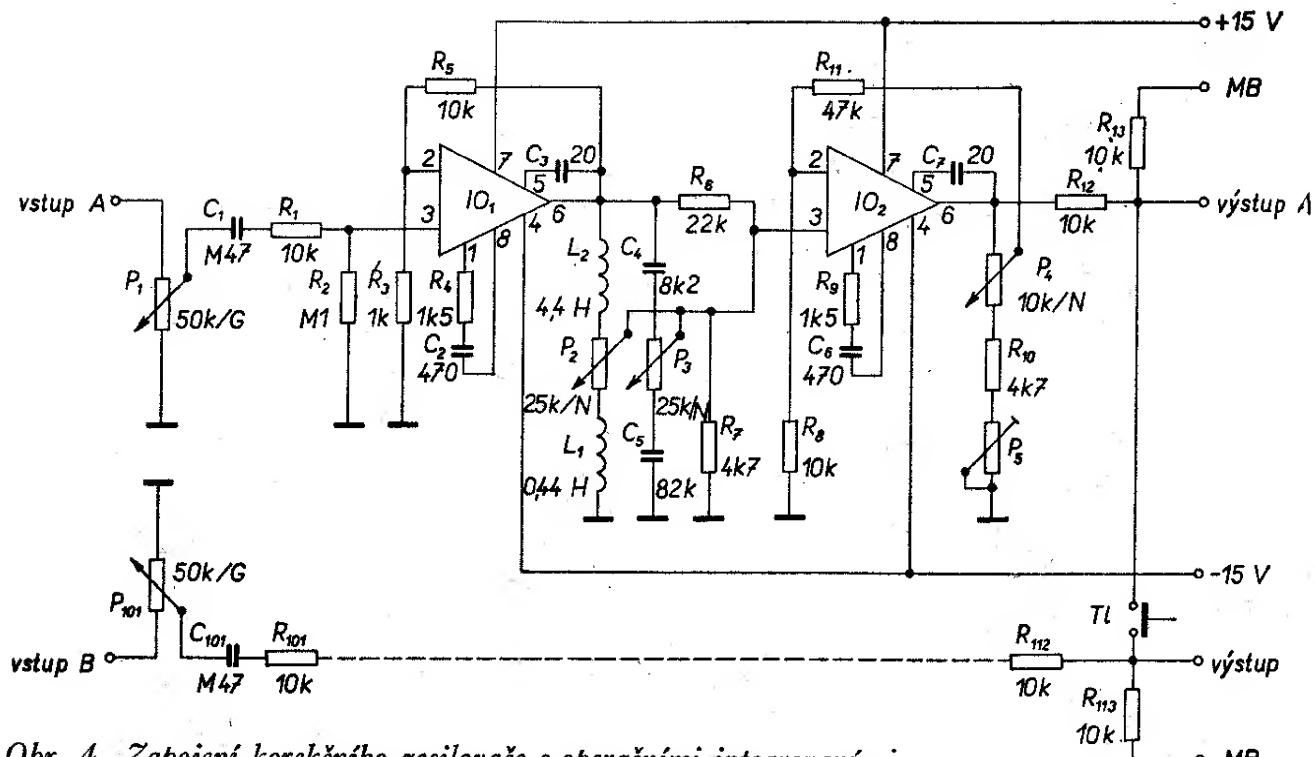
Obr. 2. Univerzální deska s plošnými spoji dvoukanálového předzesilovače (H201)

Uvádění do chodu

Uvádění do chodu zcela odpadá. Jsou-li jak aktivní (operační zesilovač), tak pasivní součástky v pořádku, je desku s plošnými spoji po osazení možno vestavět hned do zesilovače nebo do zvoleného přístroje. Pouze pro kontrolu lze měřit zesílení na referenčním kmitočtu (tím si ověříme jakost operačního zesilovače) a popř. i na několika dalších kmitočtech (tím si ověříme jakost použitých součástek ve zpětnovazebním obvodu).

Korekční zesilovač s integrovanými operačními zesilovači

V Radiovém konstruktéru (i v AR) byla již uvedena řada zapojení a návodů na konstrukci korekčních zesilovačů pro amatérské nf zesilovače. Mnohá z těchto zapojení byla převzata z fíremní literatury profesionálních výrobců různých zařízení techniky Hi-Fi. Při aplikacích zapojení z literatury se však často stává, že se při proměřování korekčních zesilovačů (a nejen korekčních zesilovačů) projeví různé nežádané vedlejší jevy. Charakteristickým případem např. je, že se při potencio-



Obr. 4. Zapojení korekčního zesilovače s operačními integrovanými zesilovači MAA501 (MAA502, MAA503)
(P_s je 4,7 až 10 k Ω)

metru výšek v krajní poloze (maximální zdůraznění vysokých tónů) celý korekční zesilovač rozkmitá při silnějších vstupních signálech. Příčinou bývá obvykle kmitočtová nestabilita korekčního zesilovače. Podobné závady se objevují především v korekčních zesilovačích se zpětnovazebními články RC . Závada se nesnadno odstraňuje a obvykle nezbývá, než omezit maximální dosažitelný zdvih korekci přidáním sériového odporu k regulačnímu potenciometru. Přitom se uvedená závada objevuje často i u výrobků známých výrobců komerčních zařízení.

Když jsem uvažoval, jaký korekční zesilovač použít pro svoje zařízení, zvolil jsem (z mnoha nejrůznějších důvodů) pasivní korektor; korekční zesilovač pracuje s integrovanými operačními zesilovači a s korekčními články LC . Navržené zapojení je na obr. 4.

Popis zapojení

Operační zesilovač IO_1 pracuje v neinvertujícím režimu a jeho vstupní odpory je upraven odporem R_2 na 100 k Ω .

Zvoleným zapojením je nastaven zisk zesilovače IO_1 asi na 20 dB. Pro toto zesílení jsou zvoleny také kompenzační prvky RC a C mezi vývody 1 a 8, popř. 5 a 6. Výstupní odpory zesilovače je pro správnou činnost korekčního obvodu LC zvolen asi 15 Ω . Vlastní pasivní korekční obvod LC má útlum (při střední poloze potenciometrů P_2 a P_3) asi 20 dB. Je navržen tak, že na kmitočtech 50 Hz a 15 kHz je zdvih nebo útlum větší než 18 dB. Předpokladem správné a požadované funkce korekčního obvodu je použití součástek s co nejmenší teplostní závislostí a s co nejmenšími tolerancemi vzhledem ke jmenovitým hodnotám. Pro vyšší nároky je třeba, aby součástky měly toleranci max. 2 %; použijeme-li běžné tandemové potenciometry, které mají současně často horší než 3 dB, stačí, aby tolerance součástek byly lepší než 3 %. Odpory by měly být s kovovou vrstvou (pro nejvyšší nároky) a kondenzátory s dielektrikem z plastických hmot (styroflexové, polystyrenové nebo pod.) – kondenzátory musí mít v každém pří-

padě vývody přivařené nebo připájené k fólii, nesmí mít přechodový odpor (nepoužijeme tedy např. papírové typy jako TC193, TC171 apod., jejichž nejmenší provozní napětí je asi 200 mV, popř. 2 V).

Korekční obvod je zatížen velkým vstupním odporem druhého operačního zesilovače IO_2 . Protože je výstupní impedance korekčního obvodu malá, nezatěžuje vstup operačního zesilovače nepříznivě korekční obvod a neovlivňuje jeho vlastnosti (vstupní odpor IO_2 je asi 1 M Ω).

Zesílení druhého operačního zesilovače lze měnit – toho jsem využil pro ovládací prvek stereofonních zesilovačů, nazývaný balance nebo stereováha. Toto zapojení má i tu výhodu, že jím lze korigovat případné nesouměrnosti v zesílení koncových zesilovačů nf zesilovače ve velmi širokém rozsahu. Případné nesouměrnosti v zesílení předchozích stupňů, tj. předzesilovačů a korekčního zesilovače, lze upravit změnou odporu odporového trimru P_5 . Tímto trimrem lze také v případě potřeby upravit zesílení korekčního zesilovače tak, aby napětí na jeho výstupech dosáhlo požadované úrovně. Při střední poloze běžce potenciometru stereováhy se může zesílení korekčního zesilovače měnit trimrem P_5 asi až o 20 %, tzn., že při opačné poloze běžců trimrů P_5 a P_{105} je dynamika „rozvážení“ zesilovačů až asi 40 %. Potenciometrem P_4 (stereováha) se mění zesílení v jednom kanálu asi o 70 % a tedy v zesílení obou kanálů při krajních polohách tandemového potenciometru $P_4 + P_{104}$ je rozdíl až asi 140 %. Při střední poloze potenciometru P_4 (P_{104}) lze nastavením trimru P_5 dosáhnout změny zesílení druhého operačního zesilovače IO_2 v mezích asi 5,9 až 7,3.

Do série s výstupem je zařazen omezovací odpor R_{12} , 10 k Ω . Za odporem lze odebírat signál pro koncový zesilovač a pro volbu druhu provozu mono-stereo tlačítkem T_7 . Při provozu mono se výstupní signály obou kanálů sčítají a výsledný signál působí na oba vstupy koncových zesilovačů současně. Aby nedošlo ke zkreslení signálu na výstupu

korekčního zesilovače, musí být vstupní odpor koncového zesilovače nejméně 47 k Ω . Nemá-li koncový zesilovač pro tento vstupní odpor dostatečnou citlivost, lze upravit zesílení druhého operačního zesilovače IO_2 , popř. změnou odporu R_{11} .

Z výstupu korekčního zesilovače lze napájet přes odpor R_{13} (R_{113}) zesilovač pro sluchátka; popř. lze přes přívod MB přivádět signál např. z magnetofonu, chceme-li kontrolovat jeho jakost a nechceme-li, aby přitom procházel předzesilovačem, např. korekčním zesilovačem.

Protože první operační zesilovač IO_1 kryje (vyrovává) přibližně svým zesílením základní útlum korekčního obvodu, je celkové zesílení korekčního zesilovače na referenčním kmitočtu 1 kHz dáno zesílením druhého operačního zesilovače IO_2 . Součástky pro kmitočtovou kompenzaci IO_2 jsou voleny pro zisk 20 dB. Při takto zvolených kompenzačních prvcích obvykle nedochází v krajních polohách potenciometrů P_2 a P_3 ke kmitočtové nestabilitě. Stane-li se však, že operační zesilovač bude mít menší vnitřní impedance mezi vývody 1 a 8, popř. 5 a 6, může být zesilovač nestabilní a může při velkém zdůraznění signálů vysokých kmitočtů dojít k oscilacím nebo záklmitům. Všechny nepříznivé jevy tohoto druhu lze jednoduše odstranit především zvětšením kapacity kompenzačních kondenzátorů C_8 (C_{106}) na 1,2 až 4,7 nF, případně zvětšením kapacity kondenzátorů C_2 (C_{102}) na dvojnásobek až trojnásobek jmenovité kapacity. Nepomůže-li tento zásah, lze zvětšit i kapacitu kondenzátorů C_7 (C_{107}) až asi na 68 pF. Konečně lze zvětšit i kapacitu kondenzátoru C_3 (C_{103}). Kmitočtová charakteristika korekčního zesilovače se v pásmu 50 Hz až 15 kHz výrazně nezmění ani po těchto úpravách.

Pasivní korektor LC má především tu výhodu, že nevzniká v korekčním zesilovači kmitočtová nestabilita vlivem fázových změn procházejícího signálu. U aktivního korektoru je totiž běžný korekční obvod RC obvykle zařazen ve věti zpětné vazby zesilovače a vlivem

kmitočtových změn procházejícího signálu se mění i charakter zpětné vazby. Při vyšších kmitočtech se pak může původně záporná zpětná vazba změnit na kladnou a korekční zesilovač se může rozkmitat. Tento nedostatek se u korekčního zesilovače s pasivním ko-rektorem LC vyskytnout nemůže.

Mechanická konstrukce

Korekční zesilovač je ve stereofonní verzi postaven na desce s plošnými spoji podle obr. 5 (str. 32). V desce s plošnými spoji jsou zapájeny i potenciometry hlasitosti, regulace hloubek a výšek a stereováhy, stejně jako vývody prvků ko-rektoru LC . Zesilovač lze pochopitelně řešit i tak, že z desky použijeme pouze části pro osazení operačních zesilovačů a jejich obvodů a ovládací prvky, příp. i prvky korektoru LC umístíme buď na zvláštní desce, nebo připevníme samostatně k panelu nebo jinam do nf zesilovače. Podle použitých feritových hrníčků pro indukčnosti L_1 a L_2 lze také různě řešit umístění vývodů indukčností, na obr. 6 (2. str. obálky) je deska s plošnými spoji s hrníčky o \varnothing 18 mm, vestavěná do sestavy nf zesilovače 2×50 W a na obr. 7 a 8 (3. a 4. str. obálky) deska, osazená jednak hrníčky o \varnothing 25 milimetru (L_1 , L_{101}) a jednak o \varnothing 38 milimetru (L_2 , L_{102}). I při uspořádání podle obr. 7 a 8 lze použít původní roz-místění spojů podle obr. 5 jen s malými úpravami, jak je vidět z obr. 9 (3. str. obálky), na němž je původně navržená deska, zhotovená pomocí suchých ob-tisků Transotyp. Konečně z obr. 10 (4. str. obálky) je vidět, že i při použití feritových hrníčků velkého průměru je základní výška osazené desky dána výškou (průměrem) tandemových poten-ciometrů, takže co do požadavků na místo nepřináší použití větších jader žádné potíže. Z obrázků je vidět, že lze desku osadit jak miniaturními odpory TR 112a, tak i metalizovanými od-pory TR 151; v druhém případě je třeba umisťovat odpory nastojato.

Uvádění do chodu

Před osazováním desky s plošnými spoji je výhodné ověřit si měřením, zda

jsou v pořádku operační zesilovače, které chceme použít, neboť se nesnadno pájejí z desky s plošnými spoji (při výměně). Předem je třeba přesně nastavit indukčnost cívek L_1 a L_2 (i pro druhý kanál, L_{101} a L_{102}), vhodná jádra jsou např. feritové hrníčkové jádro z materiálu H22, popř. starší ferokartová jádra větších průměrů. Počet závitů bude u různých jader různý, u cívky s indukčností 4,4 H bude však v každém případě značný, proto počítejte s tím, že bude třeba použít dráty malých průměrů (asi 0,1 mm). Indukčnost je třeba přesně nastavit na měřicím můstku. Stejně tak je třeba změřit (nejlépe na můstku) kapacity kondenzátorů C_4 a C_5 a odpory R_7 pro oba kanály. Tolerance ostatních součástek se může pohybovat v mezích 5 až 10 %, případně nesymetrie lze opravit nastavením trimrů P_5 a P_{115} . Dále se vyplatí změřit a popř. upravit nebo vybrat tandemové poten-ciometry pro korekci hloubek a výšek – pro vyšší nároky by potenciometry měly mít souběh obou druh lepší než 3 dB. Není na škodu ani kontrola ja-kosti kontaktů běžců v krajích dráhy. Vybrat odporové dráhy do souběhu je sice velmi pracné, ale u jakostních za-řízení se to vyplatí – i když nepřesnost souběhu do 3 dB se při poslechu ne-postřehne, je podmezí vnímání.

Po osazení desek s plošnými spoji stačí pak nastavit souměrnost obou kanálů korekčního zesilovače trimry P_5 a P_{105} , případně změřit přenos signálu na referenčním kmitočtu 1 kHz a v krajních polohách regulátorů hloubek a vý-šek a případně i upravit kompenzační prvky podle dříve uvedeného popisu. V každém případě je ke kontrole zesilovače vhodné použít osciloskop – dá se tím přejdít pracnému hledání příčin zkreslení signálu nebo nestabilit.

Výkonový zesilovač s integrovaným obvodem TBA810 (MBA810)

Podobně jako pro různé oblasti elektroniky konstruují se monolitické integrované obvody i pro nf techniku. Poměrně nejdéle odolávala soustře-děněmu úsilí výzkumných a vývojových laboratoří předních světových výrobců

oblast nízkofrekvenčních výkonových zesilovačů. Mezi nejúspěšnější průkopníky nového obvodového a technologického řešení výkonových monolitických zesilovačů patří italská firma ATES koncernu SGS.

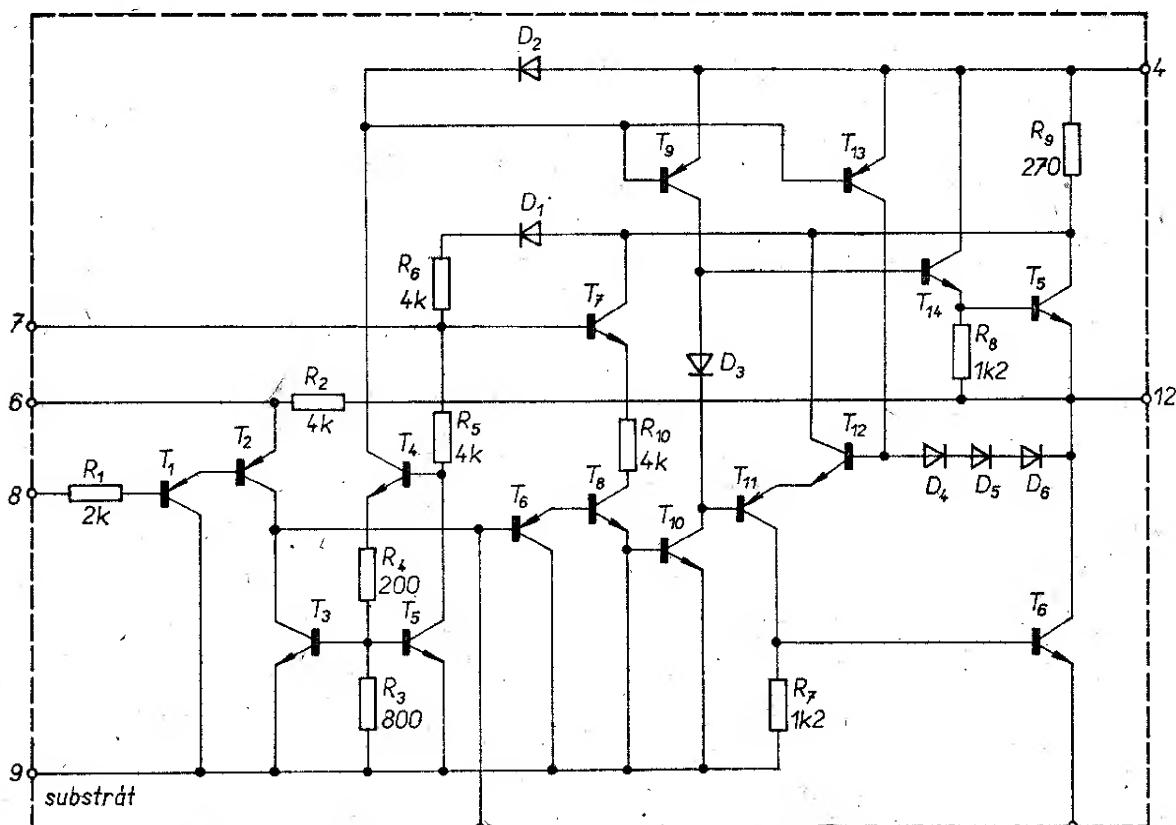
Tento výrobce v posledních dvou letech vyvinul a začal vyrábět celou skupinu monolitických výkonových zesilovačů pro výstupní výkony 2 až 10 W.

Mezi velmi úspěšné obvody z této skupiny zesilovačů patří obvod typu TBA810. Obdobně řešený obvod se též vyvíjí v n. p. TESLA Rožnov – a snad bude i v dohledné době uveden na trh. Vzhledem k tomu, že mezi oběma typy zesilovačů je přímá ekvivalence, bude možno používat obvod MBA810 ve stejných zapojeních, jako obvod typu TBA810. Proto lze všechny konstrukce zesilovačů a ostatní údaje, popsané v dalším textu, plně použít i pro obvod TESLA MBA810, i když byly ověřeny pro obvod TBA810.

Popis zapojení obvodu TBA810 (MBA810)

Obvodové řešení zesilovače TBA810

podle obr. 11 navazuje na starší monolitické výkonové zesilovače firmy ATES. Obvod obsahuje šestnáct tranzistorů, jichž se využívá jednak k vytvoření signální cesty a jednak k různým pomocným funkcím. Vstup zesilovače je tvořen emitorovým sledovačem s tranzistorem T_1 . Na výstup sledovače je přímo navázán vstup zesilovacího stupně s tranzistorem T_2 . Tento tranzistor pracuje do tzv. aktivní zátěže, tvořené tranzistorem T_3 . Pracovní bod tranzistoru T_3 , aktivní zátěže, je nastaven částí obvodu s tranzistory T_4 a T_5 . Na kolektor tranzistoru T_2 je připojena kaskáda emitorových sledovačů, které jednak impedančně oddělují tranzistor T_2 a jednak posouvají stejnosměrnou úroveň signální cesty. To má za následek, že na výsledném zesílení zesilovače se převážně podílí tranzistor T_2 . Na výsledném napěťovém zesílení se podílí i tranzistor T_{10} . V jeho kolektorovém obvodu se rozděluje signál pro řízení koncového zesilovače ve třídě B. Kvazikomplementární koncový stupeň je přes tranzistory T_{11} a T_{14} navázán na



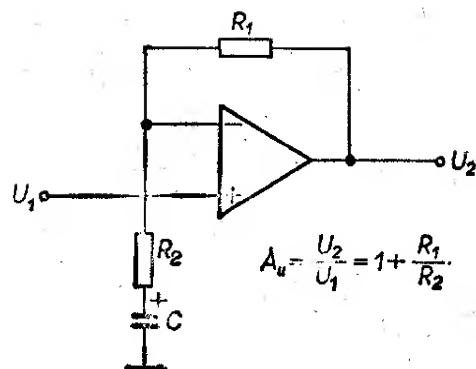
Obr. 11. Zapojení integrovaného výkonového zesilovače TBA810 (MBA810)

tranzistor budič běžným způsobem. Tranzistor T_{14} pracuje jako emitorový sledovač. Tranzistory T_{10} a T_{11} jsou zapojeny tak, že se navenek jeví jako jeden tranzistor s vodivostí typu p-n-p.

Zvláštní úpravou zapojení zesilovačů TBA810 se dosáhlo toho, že se stejnosměrná kladová úroveň napětí na výstupu zesilovače nastavuje samočinně na polovinu napájecího napětí a to ve velmi širokém rozsahu napájecího napětí. Proto zesilovač nevyžaduje nejen stabilizaci napájecího napětí, ale ani vně připojované nastavovací prvky (např. odporový trimr). Díky této vlastnosti je zesilovač schopen dodávat maximální dosažitelný výstupní výkon vždy, v širokém rozsahu napájecího napětí. Při přebuzení pak dochází k souměrnému omezení napětí na výstupu. Samočinné nastavování výstupu na polovinu napájecího napětí je zajištěno zápornou zpětnou vazbou, která je vytvořena diodami D_1 a D_4 až D_6 , a tranzistory T_{12} a T_4 .

Celkový napěťový zisk zesilovače je typicky 80 dB. Výsledné napěťové zesílení se podle potřeby upravuje připojením vnějšího odporu přes elektrolytický kondenzátor mezi vývod 7 a zem. Z výstupu se přes odporový dělič z vestavěného odporu R_2 (4 k Ω) a vně připojeného odporu dostává na emitor tranzistoru T_2 část výstupního napětí. Toto napětí se odečítá od napětí na bázi a tranzistor T_2 je řízen rozdílem těchto napětí. Z tohoto důvodu pracuje tento tranzistor (s určitou analogií) jako operační zesilovač v neinvertujícím režimu se zapojením podle obr. 12. Výstupní napětí je pak ve fázi se vstupním napětím a napětí z obvodu zpětné vazby se vede do invertujícího vstupu. Pro ustálený stav musí být rozdíl signálů ze vstupu a ze zpětné vazby roven nule. Tzn., že na neinvertujícím vstupu musí být napětí U_1 , které je stejně velké jako napětí na neinvertujícím vstupu

$\left(U_2 \frac{R_2}{R_1 + R_2} \right)$, avšak které má opačnou fázi. Z rovnosti střídavých napětí na vstupech je možno určit napěťové zesílení zesilovače



Obr. 12. Zesilovač v neinvertujícím režimu

$$\frac{U_2}{U_1} = 1 + \frac{R_1}{R_2}.$$

Podle potřeby lze tedy nastavit napěťové zesílení zesilovače pouze jedním, vně připojeným odporem. Pro napěťový zisk např. 40 dB bude tento odpor 40,4 k Ω . Přesné určení zesílení výpočtem je sice jednoduché, nemusí však dávat vždy uspokojivý výsledek. Vyplývá to z toho, že monolitické odpory mají běžně tolerance $\pm 20\%$, proto odpor 4 k Ω , s nímž se ve výpočtu pracuje, může mít rozptyl asi od 3,2 do 4,8 k Ω – odpovídající rozptyl má pak i napěťové zesílení. Je-li tedy třeba nastavit napěťové zesílení přesně (např. ve stereofonním zesilovači), nezbývá než orientačně stanovit vně připojený odpor výpočtem a pak měřením kontrolovat správnost výpočtu a odpor případně změnit. Odpor R_2 by sice bylo možno předem přesně zjistit měřením, obecně to však nelze doporučit, neboť bez respektování určitých zásad by se při měření mohla zničit monolitická struktura obvodu.

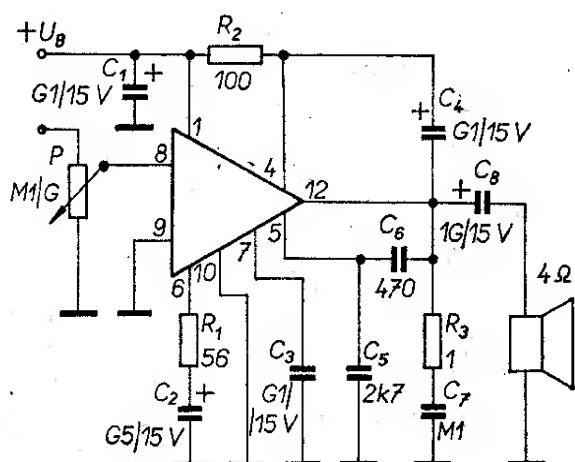
Obvod typu TBA810 se vyrábí v pouzdru dual-in-line z plastické hmoty. Obvod je opatřen dvěma širokými vývody, které mají přímý tepelný kontakt s křemíkovou destičkou. K těmto vývodům lze připojit chladič (obdobně jako u obvodu MA0403). Ostatní vývody mají nestejnou rozteč, což usnadňuje pájení a umožňuje použít širší přívody na desce s plošnými spoji (lepší odvod tepla).

Obvod se vyrábí také ve variantě

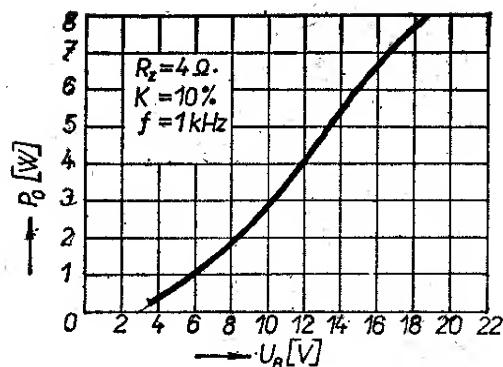
TBA810A, u níž jsou střední široké vývody rovné a opatřeny děrami k přišroubování chladičů.

Pro obvod TBA810 udává výrobce mezní údaje podle tab. 1 (str. 52). Vzhledem k relativně značnému výkonovému zatěžování a z toho vyplývajícímu teplnému namáhání se uvádějí rovněž tepelné odpory mezi přechodem a chladícími plochými vývody a přechodem a okolím (tab. 2, str. 52).

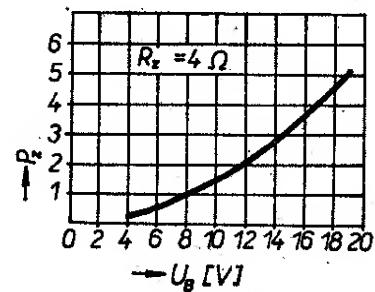
S obvodem TBA810 byl navržen výkonový zesilovač se zapojením podle obr. 13. Vstup zesilovače je přímo připojen k běžci potenciometru regulátoru hlasitosti. K vývodu 6 je proti zemi připojen článek RC (56Ω a $500 \mu F$); volbou odporu se ovlivňuje napěťové zesílení zesilovače. Báze tranzistoru T_7 pro automatické nastavování výstupu na polovinu napájecího napětí se přes vývod 7 blokuje pro střídavé napětí kondenzátorem C_3 , $100 \mu F$. K zajištění kmitočtové stability je k výstupu zesilovače připojen Boucherotův člen RC (1Ω , $0,1 \mu F$) a kondenzátory C_5 a C_6 ($2,7 \text{ nF}$ – vývod 5 a 470 pF). Zesilovač je navázán na reproduktor přes elektrolytický kondenzátor C_8 ($1\,000 \mu F$). V tomto zapojení byla ověřena vyhovující činnost zesilovače v rozmezí napájecích napětí 3,5 až 20 V. Pro zesilovač v zapojení podle obr. 3 platí technické údaje v tab. 3 (str. 53), zesilovač byl



Obr. 13. Aplikace obvodu TBA810 ve funkci výkonového zesilovače



Obr. 14. Závislost výstupního výkonu na napájecím napětí při zkreslení 10 %,

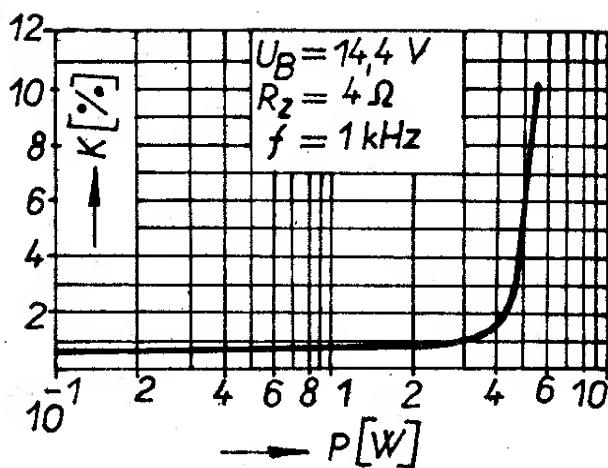


Obr. 15. Závislost výkonové ztráty zesilovače na napájecím napětí při zkreslení 10 % Pz ve wattech

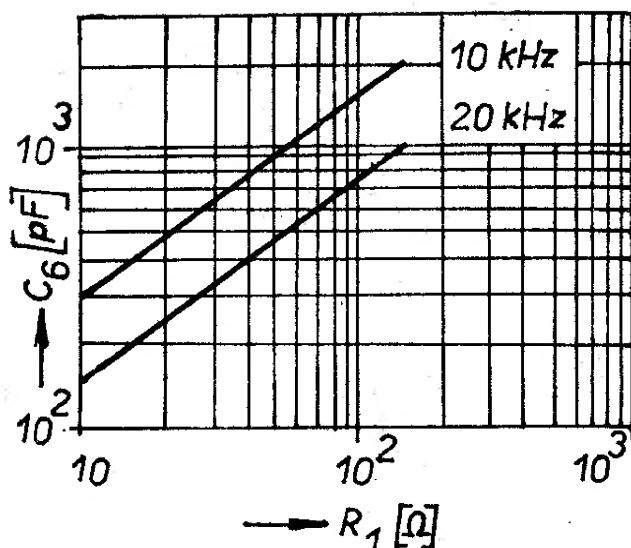
proměřen a získané výsledky jsou zpracovány ve formě grafů na obr. 14 až 21. Na obr. 14 je závislost výstupního výkonu na napájecím napětí. Závislost platí pro zátěž 4Ω , zkreslení 10 % a kmitočet měřicího signálu 1 kHz. Závislost výkonové ztráty na napájecím napětí za podobných měřicích podmínek je na obr. 15. Zkreslení závisí na výstupním výkonu podle grafu na obr. 16. Při výstupním výkonu 50 mW a 2,5 W je závislost zkreslení výstupního napětí na kmitočtu podle grafu na obr. 17.

Z měření výstupního napětí v závislosti na kmitočtu vyplynul i graf na obr. 18. Kompenzační kondenzátor měl při měření kapacitu 500 a 1 000 pF (C_4).

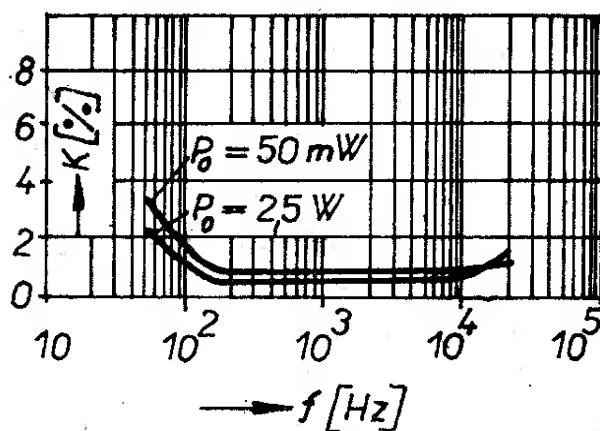
Aby byla zajištěna kmitočtová stabilita a požadovaná šířka pásma, je třeba pro zvolené napěťové zesílení a při určitém odporu R_1 volit také kon-



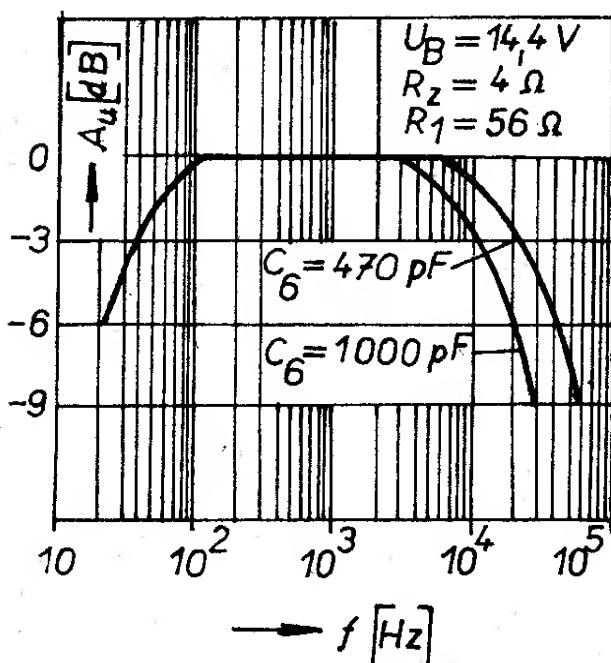
Obr. 16. Závislost zkreslení na výstupním výkonu



Obr. 19. Závislost kapacity kondenzátoru C_6 na odporu R_1



Obr. 17. Závislost zkreslení na kmitočtu



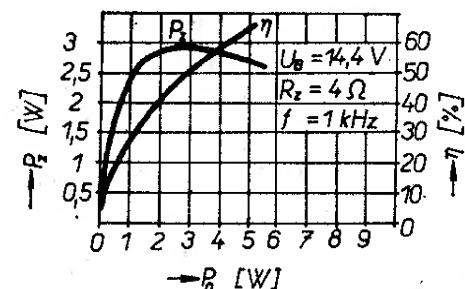
Obr. 18. Kmitočtová závislost napěťového zesílení

denzátor C_6 (kompenzační) o určité kapacitě. Pro šířky pásma 10 kHz a 20 kHz je vztah mezi součástkami a zvoleným napěťovým zesílením vyjádřen grafem na obr. 19.

Jak závisí výkonová účinnost a výkonová ztráta zesilovače na výstupním výkonu, lze odvodit z grafu na obr. 20.

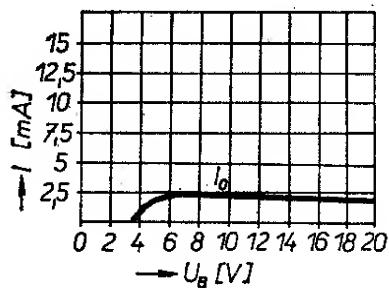
Zesilovač má bez zatížení velmi malý odběr proudu. Závislost klidového odběru proudu zesilovače na napájecím napětí (bez připojené zátěže) je v grafu na obr. 21.

Pro aplikaci zesilovače v přenosních přístrojích, které pracují s napájecím napětím 4,5 až 6, popř. 9 V, lze použít zapojení podle obr. 22. Při tomto zapojení se vystačí s menším počtem vně připojovaných součástek a reproduktor se připojuje mezi výstup a kladný pól napájecího napětí.

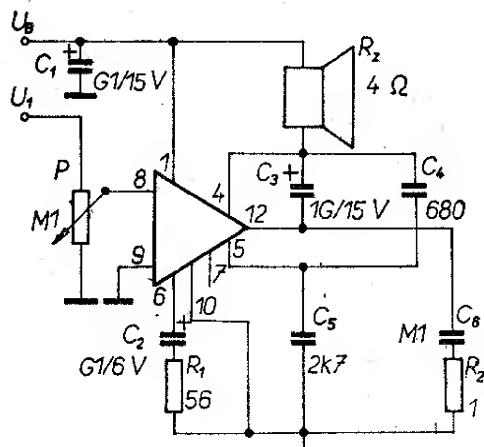


Obr. 20. Závislost výkonové účinnosti a výkonové ztráty na výstupním výkonu

Velmi důležitou úlohu při návrhu zesilovače hraje volba chladiče. Volba chladiče musí vycházet z požadavku, že teplota, generovaná výkonovou ztrátou v křemíkové destičce, nesmí být



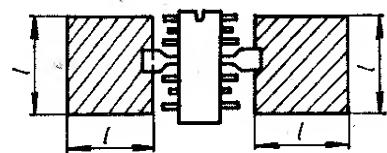
Obr. 21. Závislost klidového odběru zesilovače na napájecím napětí



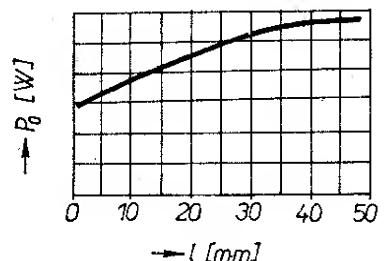
Obr. 22. Zapojení výkonového zesilovače pro menší napájecí napětí

nikdy větší než 15 °C. V zásadě je možné řešit chlazení obvodu dvojím způsobem: buď připojit obvod k chladiči pomocí širokých prostředních vývodů, nebo tyto vývody připájet k plochám fólie desky s plošnými spoji. Při pájení nesmí teplota středních širokých vývodů překročit 260 °C a nesmí se pájet při této teplotě déle než 12 vteřin.

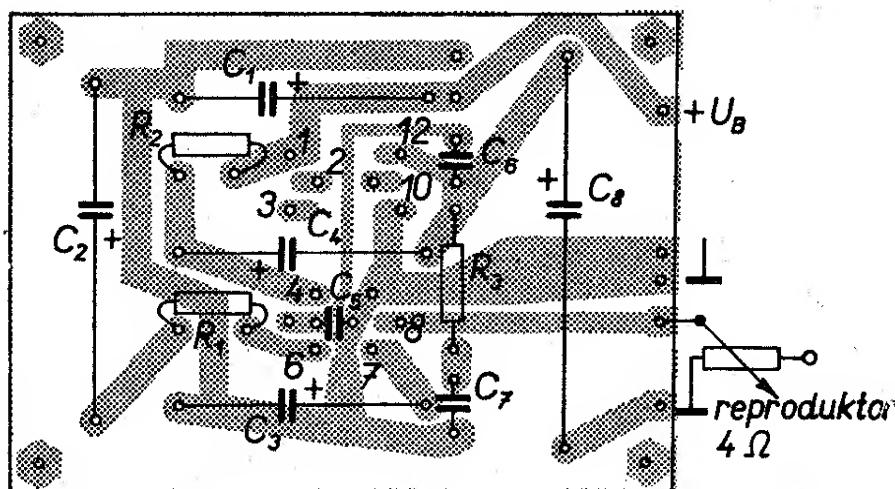
Použije-li se jako chladič měděná fólie desky s plošnými spoji v uspořádání podle obr. 23, platí mezi výstupním výkonem a délkou strany jednoho chladičního čtverce závislost podle grafu



Obr. 23. Příklad uspořádání měděné fólie na desce s plošnými spoji pro chlazení integrovaného zesilovače



Obr. 24. Závislost mezi délkou strany jednoho čtverce chladiční fólie a výstupním výkonem (tloušťka měděné fólie 35 μm)



Obr. 25. Deska s plošnými spoji H202 pro výkonový zesilovač v zapojení podle obr. 3

na obr. 24. Uvedená závislost platí pro tloušťku fólie $35 \mu\text{m}$.

Plné výkonové zatížitelnosti integrovaného obvodu lze dosáhnout jeho upevněním k profilovanému chladiči, k chladiči se žebry.

S obvodem TBA810 byl navržen výkonový zesilovač k rozhlasovému přijímači do motorových vozidel. Bylo zvoleno zapojení podle obr. 13, deska s plošnými spoji zesilovače je na obr. 25, deska osazená součástkami při pohledu zdola i shora je na obr. 26. Při návrhu desky se vycházelo z toho, že jak integrovaný obvod, tak i chladič budou umístěny na straně desky s měděnou fólií a ostatní součástky na druhé straně desky. Toto řešení je výhodné především při použití profilovaných chladičů.

Při osazování desky s plošnými spoji se postupuje tak, jak je to obvyklé – od součástek lehčích a méně rozměrných k součástkám těžším a rozměrnějším. Oživení osazené desky je relativně velmi jednoduché. Vstup (horní konec potenciometru hlasitosti) připojíme k zemi, nebo k zemi připojíme vývod 8 integrovaného obvodu. Od výstupu odpojíme zátěž. Pro počátek oživování je výhodné použít jako zdroj napájecího napětí regulovatelný stabilizovaný zdroj napětí s elektronickou pojistkou a s výstupním napětím 3 až 20 V. Na začátku napojíme zesilovač napětím asi 3 V, napětí zvětšujeme a přitom kontrolujeme klidový odběr proudu zesilovače v závislosti na napájecím napětí. Nebudeme-li odběr proudu větší než asi 20 mA, je zapojení i integrovaný obvod v pořádku a zesilovač můžeme oživovat nízkofrekvenčním signálem a se zátěží.

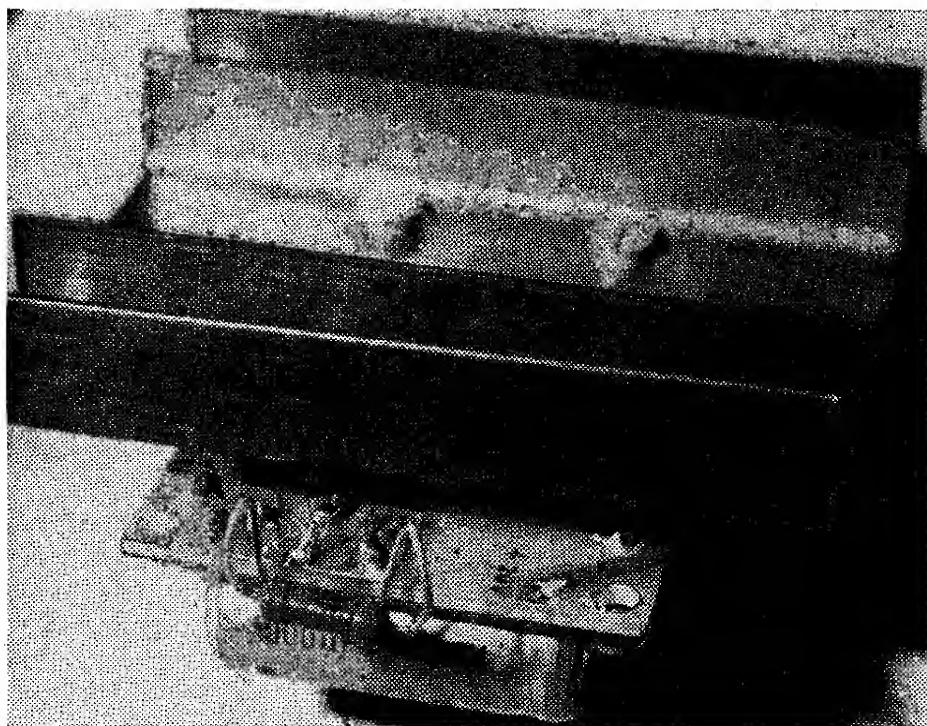
Nízkofrekvenční signál asi 50 mV přivedeme na horní konec potenciometru hlasitosti (předtím samozřejmě zrušíme předchozí zkrat). Na výstup zesilovače připojíme zatěžovací odpor 4Ω . Nakonec připojíme napájecí napětí, nejprve opět asi 3 V. Napájecí zdroj musí být schopen dodávat proud asi 1,5 A, jinak při závěrečném nastavování dochází k omezení výstupního napětí vlivem omezení proudu napájecího zdroje.

Napájecí napětí pozvolna zvětšujeme. Sledujeme přitom odběr proudu ze zdroje a pokud je to možné i souměrnost rozkmitu výstupního napětí. Pokud není k dispozici osciloskop, ke kontrole postačí měřit stejnosměrné napětí na výstupu zesilovače před kondenzátorem C_8 . Takto kontrolujeme zesilovač v první fázi oživování.

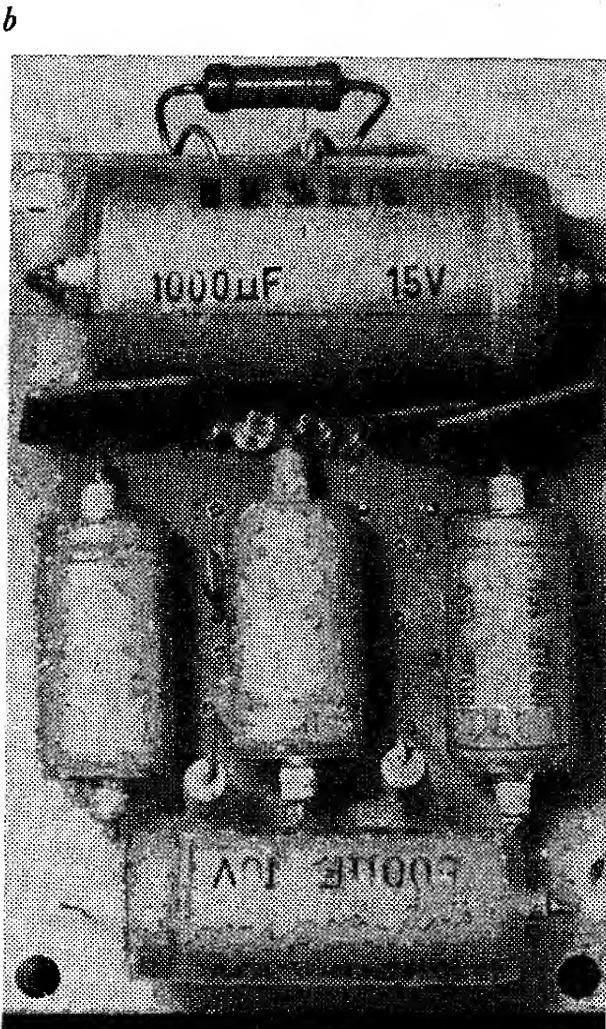
Druhou fázi oživování tvoří vlastně měření kmitočtové charakteristiky. Je vhodné měřit kmitočtovou charakteristiku u každého zesilovače, záleží-li nám na jakosti reprodukce. K této druhé fázi potřebujeme tónový generátor a střídavý milivoltmetr a popř. i osciloskop. Kmitočtová charakteristika by měla odpovídat grafu na obr. 18.

Zesilovač má velký vstupní odpor (rádu megaohmů, typicky $5 \text{ M}\Omega$). Proto je schopen zpracovat i napětí např. z keramické gramofonové vložky. Běžně je možné připojit tento výkonový zesilovač za korekční zesilovač jakéhokoli provedení, na výstup z magnetofonu nebo za předzesilovač pro dynamickou gramofonovou vložku. Vzhledem k téměř dokonalé imunitě proti přetížení je obzvlášť výhodné použít zesilovač v rozhlasovém přijímači pro motorová vozidla nebo jako zesilovač pro přehrávání magnetofonových kazet.

Závěrem ještě poznámka ke konstrukci a především k návrhu chladiče. Podle typu integrovaného obvodu je buď třeba tvarovat střední široké chladicí vývody (u TBA810), nebo lze použít obvod bez úprav. Široké chladicí vývody lze k ploše chladiče např. přitisknout páskovou podložkou – podle způsobu styku chladiče a vývodů 10 je třeba i navrhnout chladič. Druhou možností je vyvrtat do širokých středních vývodů 10 díry a vývody přitisknout k chladiči přišroubováním šroubky s podložkami. Oba způsoby jsou v zásadě rovnocenné. Já jsem upevnění vyřešil plochými pásky. Chladič jsem zhotovil z měděného plechu tloušťky 1 mm ohnuteho tak, aby vzniklo žebrování. Celkové uspořádání je zřejmě z obr. 26. Pro účinnější odvádění tepla je vhodné umístit zesilovač v poloze s chladičem nahoře.



a



b

Obr. 26. Osazená deska se součástkami a s chladičem (a - shora, b - zdola)

Tab. 1. Mezní údaje integrovaného obvodu TBA810

Parametr	Maximální velikost
Napájecí napětí U_B	20 V
Špičkový výst. proud I_2	3 A
Trvalý výst. proud I_2	2,2 A
Výkonová ztráta	
při teplotě okolí 55 °C	1 W
při teplotě chladiče 30 °C	5 W
Teplota přechodu	—25 až +150 °C

Tab. 2. Tabulka tepelných odporů

Odpor	Definice	Velikost
$R_{tj\text{-}tab}$	tepelny odpor mezi přechodem a plochými vývody	12 °C/W
$R_{tj\text{-}a}$	tepelny odpor mezi přechodem a okolím	95 °C/W

Tab. 3. Elektrické parametry integrovaného obvodu TBA810

Parametr	Podmínky	Min.	Typ.	Max.	Jednotka
Klidový odběr proudu	$U_B = 14,4 \text{ V}$ $U_B = 9 \text{ V}$		9 7	20 15	mA mA
Výstupní výkon pro zkreslení 10 % při $R_z = 4 \Omega$ a $f = 1 \text{ kHz}$	$U_B = 16 \text{ V}$ $U_B = 14,4 \text{ V}$ $U_B = 9 \text{ V}$ $U_B = 6 \text{ V}$		6,5 5,5 2,3 1		W W W W
Vstupní citlivost	$P = 5,5 \text{ W}$ $U_B = 14,4 \text{ V}$, $R_z = 4 \Omega$, $f = 1 \text{ kHz}$ $R_1 = 56 \Omega$ (obr. 13) $R_1 = 12 \Omega$ (obr. 13)			65 15	mV mV
Vstupní odpor			5		MΩ
Kmitočtový rozsah (-3 dB) (obr. 13)	$U_B = 14,4 \text{ V}$, $R_z = 4 \Omega$, $R_1 = 56 \Omega$, $C_6 = 500 \text{ pF}$ $C_6 = 1 \text{ nF}$	40 40		20k 20k	Hz Hz
Zkreslení	$P = 0,05 \text{ až } 2,5 \text{ W}$ $U_B = 14,4 \text{ V}$, $R_z = 4 \Omega$, $f = 1 \text{ kHz}$		0,7		%
Napěťové zesílení při otevřené smyčce	$U_B = 14,4 \text{ V}$ $R_z = 4 \Omega$, $f = 1 \text{ kHz}$		80		dB
Vstupní šumové napětí	$U_B = 14,4 \text{ V}$, $20 \text{ Hz} \leq f \leq 20 \text{ kHz}$		2		μV
Vstupní šumový proud	$U_B = 14,4 \text{ V}$, $20 \text{ Hz} \leq f = 20 \text{ kHz}$		0,1		nA
Účinnost	$P = 5 \text{ W}$, $U_B = 14,4 \text{ V}$, $R_z = 4 \Omega$, $f = 1 \text{ kHz}$		65		%

Údaje platí při teplotě okolí 25 °C. U_B je napájecí napětí.

KONSTRUKCE ELEKTRONICKÝCH ZAŘÍZENÍ

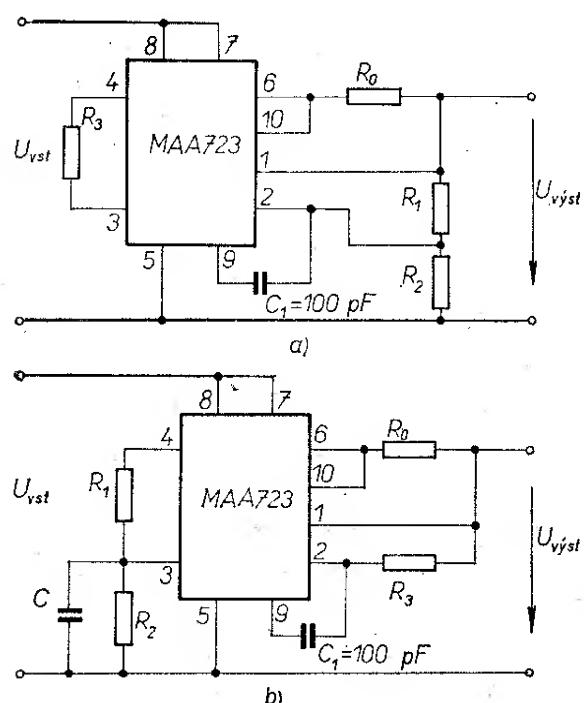
P. Hudeček, J. Mates

(Dokončení z RK 4/74)

Obvod obsahuje zdroj referenčního napětí, zesilovač odchylky, regul. tranzistor pro proud do 150 mA a tranzistor, umožňující nastavit proudové omezení. Stabilita výstupního napětí je lepší než 0,01 %, přičemž vstupní napětí musí být alespoň o 5 V větší než výstupní. Příklady zapojení obvodu MAA723 jsou na obr. 66a, 66b. Velikost referenčního napětí je asi 7,5 V. Zapojení ke stabilizaci napětí většího, než 7 V se tedy bude lišit od zapojení ke stabilizaci menšího napětí. V prvním případě (obr. 66a) zapojíme neinvertující vstup zesilovače odchylky na referenční napětí, na invertující vstup přivedeme napětí z děliče tvořeného odpory R_1 a R_2 . Výstupní napětí je

$$U_2 = U_{\text{ref}} \frac{R_1 + R_2}{R_2}.$$

V druhém zapojení (obr. 66b) použije-



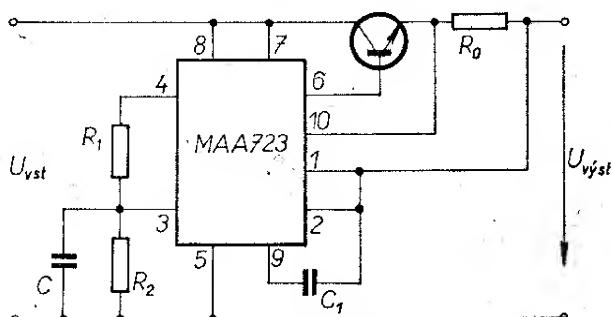
Obr. 66. Základní zapojení stabilizátorů s MAA723

me odpovový dělič ke zmenšení referenčního napětí, výstupní napětí připojíme přes odpor R_3 na invertující vstup. Pro výstupní napětí platí

$$U_2 = U_{\text{ref}} \frac{R_2}{R_1 + R_2}.$$

Nejmenšího teplotního driftu dosáhne- me v obou případech při $R_3 = R_1||R_2$. Odpor R_0 je snímací odpor pro proudové omezení. Má stejnou funkci, jako odpor R v zapojení podle obr. 66b. Konden- zátor C zabraňuje rozkmitání stabilizátoru. Největší proud, který může obvod dodávat do zátěže je 150 mA. Pro větší zatížení je třeba ke stabilizátoru připojit výkonový tranzistor (obr. 66c).

Při konstrukci elektronického zařízení je třeba věnovat velkou pozornost umís- tění jednotlivých dílů. Transformátor je zdrojem rušivého elektromagnetic- kého pole, proto jej dáme co nejdále od obvodů, které zpracovávají malé signály. Usměrňovač s filtrem, popř. stabilizátorem připevníme co nejblíže tráns- formátoru. Obsahuje-li zařízení obvody velmi citlivé na rušení, je třeba buď zdroj nebo tyto obvody odstínit – od- dělíme je vodivou přepážkou, nebo umístíme do kovové krabice. Důležité je i správné uzemnění. Kostry a společ- ný vodič spojujeme zásadně v jednom bodě. Dlouhé přívody zkrucujeme, aby- chom omezili vliv magnetického pole.



Obr. 67. Základní zapojení obvodu MAA723

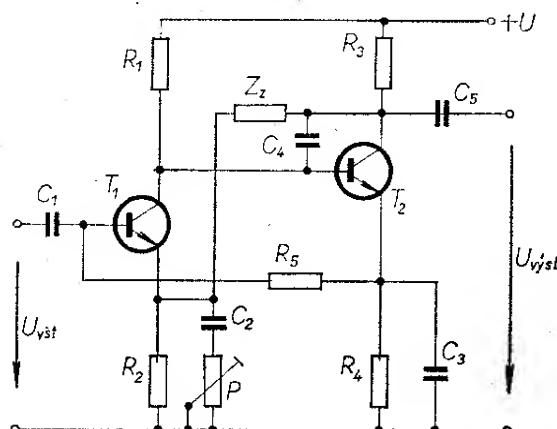
Regulační tranzistory stabilizovaných zdrojů, diody a Zenerovy diody je třeba často chladit. Chladiče musíme umístit tak, aby se od nich nezahřívaly ostatní součásti zařízení.

Nf zesilovače

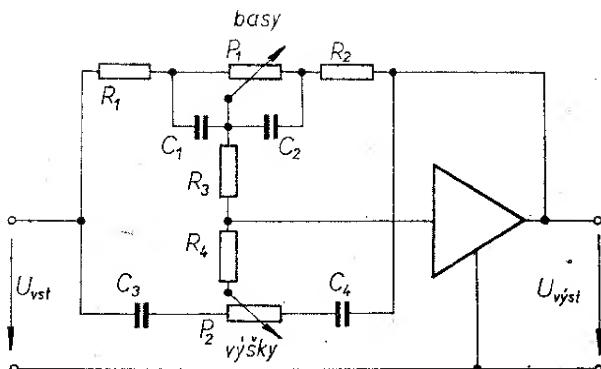
Nízkofrekvenční zesilovače patří k zařízením, vhodným pro amatérskou stavbu. Nejsou příliš nákladné, nevyžadují složité mechanické součásti a k jejich oživování stačí malé množství přístrojů.

Zesilovač se skládá ze dvou základních částí – předzesilovače a výkonového zesilovače. Nejdříve se seznámíme s několika základními zapojeními, používanými v předzesilovačích. Úkolem předzesilovače je zesílit signál na úroveň, potřebnou k vybuzení výkonového zesilovače a korigovat kmitočtovou charakteristiku, což je nezbytné pro některé zdroje signálu (magnetická přenoska, magnetofonová hlava). Kromě toho obsahuje regulátor hlasitosti a korekční zesilovač, umožňující řídit zesílení vysokých a hlubokých tónů.

Na obr. 68 je zapojení velmi často používaného vstupního obvodu. Tranzistory T_1 a T_2 jsou přímo vázány. Báze T_1 je napájena z emitoru T_2 . Tento způsob nastavení pracovního bodu má velmi příznivé účinky na stejnosměrnou stabilitu celého zesilovacího stupně. Zvětší-li se kolektorový proud T_2 , zvětší se i kolektorový proud T_1 , zmenší se napětí na kolektoru T_1 , zmenší se proud báze T_2 , což opět zmenší kolektorový proud



Obr. 68. Vstupní obvod zesilovače



Obr. 69. Zapojení korektoru

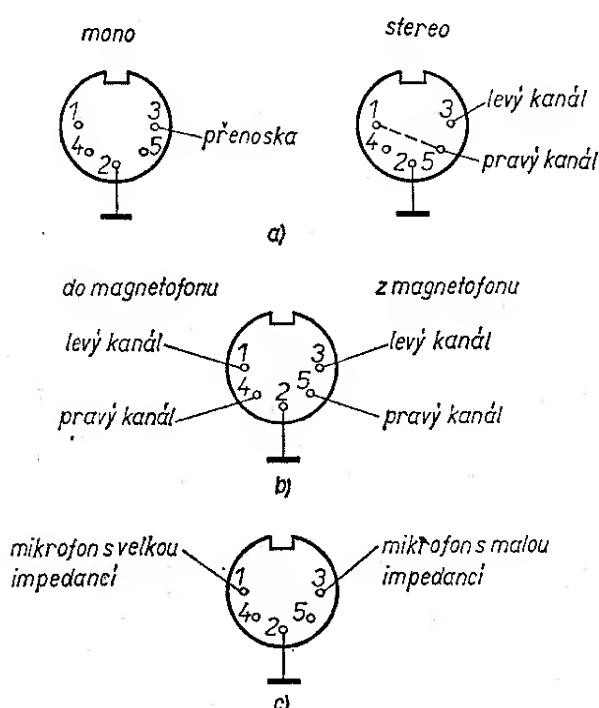
T_2 . Z kolektoru druhého tranzistoru je vedena záporná zpětná vazba do emitoru T_1 . Jako zpětnovazební impedance je zapojen buď odpor – zesílení pak nezávisí na kmitočtu, nebo různé členy RC upravující kmitočtovou charakteristiku. Zesílení je 10 až 40 dB a závisí stejně jako všechny ostatní parametry na poloze běžce potenciometru P . Vstupní impedance je v rozmezí 100 až 150 $\text{k}\Omega$, výstupní impedance je 50 až 200 Ω . Silnou zápornou zpětnou vazbou je dosaženo malého nelineárního zkreslení (0,1 až 0,5 %). Napájecí napětí bývá 10 až 35 V.

Typické zapojení korekčního zesilovače je na obr. 69. Potenciometr P_1 určuje zesílení signálů nízkých kmitočtů. Pro signály vyšších kmitočtů je zkrotnován kondenzátory C_1 a C_2 . V levé krajní poloze běžce je zesílení signálů nízkých kmitočtů největší. V pravé krajní poloze je tomu naopak. Stejně se řídí zesílení signálů vysokých kmitočtů potenciometrem P_2 . Součástky volíme tak, aby zesílení na kmitočtu 1 kHz bylo 0 dB a nezáviselo na poloze běžců P_1 a P_2 . Zpravidla platí $R_1 = R_2$, $C_1 = C_2$ a $C_3 = C_4$. Pro správnou funkci korektoru je třeba, aby jeho zesilovač měl velký vstupní a malý výstupní odpor – může být tvořen jednoduchým stupněm se společným emitem, v kvalitnějších zesilovačích se používají zesilovače se dvěma nebo i více tranzistory, popř. integrované obvody (např. operační zesilovač MAA501). Potlačení nebo zdůraznění hloubek a výšek bývá (na kmitočtech 20 Hz a 20 kHz) až 20 dB.

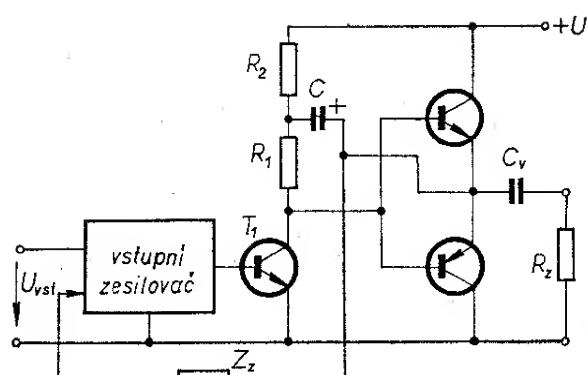
Tab. 47. Charakteristické vlastnosti zdrojů signálu

Zdroj signálu	Citlivost asi	Vstupní odpor asi	Korekce
magnetofonová hlava	2 až 5 mV	100 k Ω	ano
magnetická přenoska	2 až 5 mV	50 k Ω	ano
krystalová přenoska	50 až 350 mV	2 až 3 M Ω	ne
mikrofon	2 až 5 mV	50 k Ω	ne

V tab. 47 jsou uvedeny požadované vlastnosti předzesilovače pro různé zdroje signálu. Zapojení konektorů podle normy platné v Evropě je na obr. 70. Je zbytečné, aby byl zesilovač vybaven několika vstupními obvody, z nichž každý vyhovuje pro jeden zdroj signálu. V praxi použijeme např. obvod podle obr. 68. Zpětnovazební impedanci Z_z můžeme přepínat a tak dosáhnout různých tvarů kmitočtové charakteristiky.



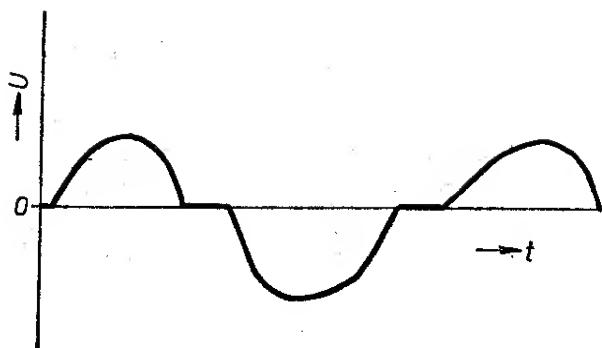
Obr. 70. Zapojení konektorů podle DIN



Obr. 71. Výkonový zesilovač s komplementárními tranzistory

Současně přepínáme odporové děliče na vstupu, které upravují citlivost a vstupní impedanci.

Princip zapojení výkonového zesilovače je na obr. 71. Signál přichází nejdříve do zesilovače Z . Za ním následuje tranzistor T_1 , který pracuje jako budič koncové dvojice, tvořené komplementárními tranzistory T_2 a T_3 . Kolektrový odpor T_1 je rozdělen a z výstupu zesilovače je zavedena záporná zpětná vazba kondenzátorem C . Ten má dvojí funkci. Tranzistory T_2 a T_3 pracují v zapojení se společným kolektorem, jejich napěťové zesílení je tedy menší než jedna. Abychom dosáhli co největší účinnosti zesilovače, musí být rozkmit napětí na bázích tranzistorů T_2 a T_3 větší než U_N . Vlivem kondenzátoru C se proto k napájecímu napětí tranzistoru T_1 superponuje střídavé napětí z výstupu. Jinou funkci má kondenzátor při malém signálu na výstupu. Tranzistory T_2 a T_3 potřebují k tomu, aby začaly vést proud, určité napětí mezi bází a emitorem. Napětí na zatěžovacím odporu zesilovače bez kondenzátoru C má průběh podle obr. 72 – vzniká tzv. přechodové zkreslení. Zkreslení odstraníme připojením kondenzátoru – výkon do zátěže je při malých signálech dodáván přímo z budiče. Z výstupu je vedena silná záporná zpětná vazba do vstupního zesilovače přes impedanci Z_z . Tím jedosaženo malého nelineárního zkreslení a dobré stejnosměrné stability zesilovače. Úkolem vstupního zesilovače je oddělit výkonovou část od předzesilovače, za-



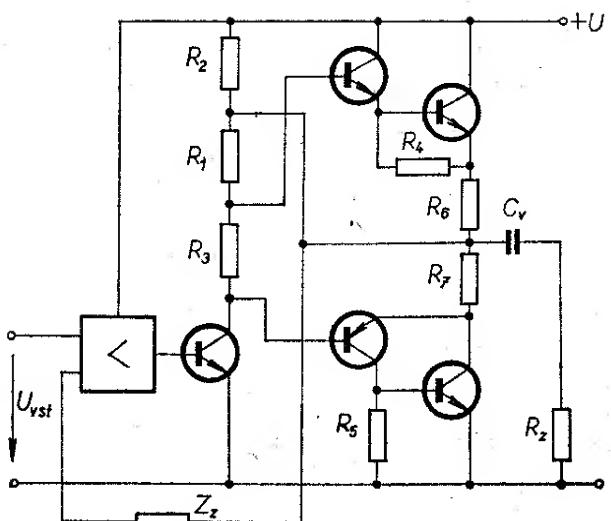
Obr. 72. Přechodové zkreslení

jistit dostatečný vstupní odpor a citlivost koncového stupně a umožnit zavedení záporné zpětné vazby. Je tvořen jedním i více tranzistory. V jednotranzistorovém zapojení je zpětná vazba vedena do emitoru tranzistoru. U kvalitních zesilovačů se setkáváme s diferenciálním zesilovačem – na jeden tranzistor jde signál z předzesilovače, na druhý je zapojen zpětnovazební odpor z výstupu.

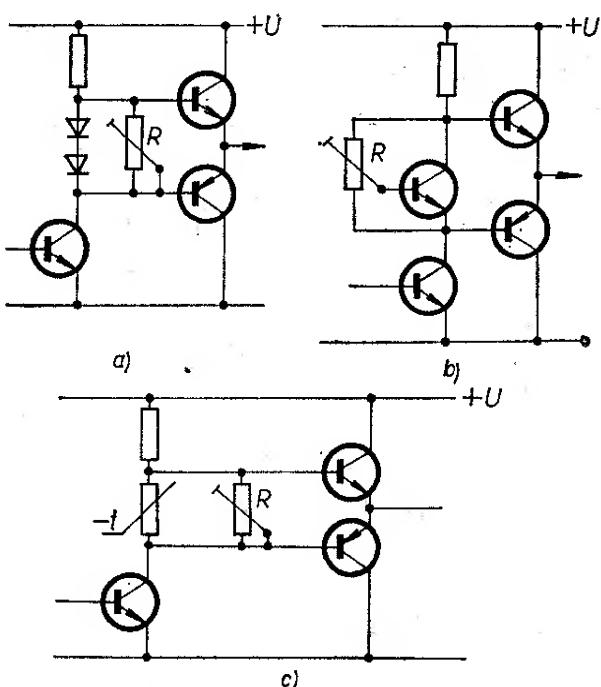
Komplementární dvojici výkonových tranzistorů T_2 a T_3 můžeme nahradit zapojením podle obr. 73. Potom však musíme odstranit přechodové zkreslení jiným způsobem, než v předcházejícím případě, neboť tranzistor T_1 pracuje s malým proudem ve srovnání se zapojením na obr. 71. Proud na velikost, potřebnou k vybuzení výkonových tranzistorů T_4 a T_5 , zesilují tranzistory T_2 a T_3 . Mezi báze T_2 a T_3 proto zapojíme zdroj napětí. Koncovými tranzistory protéká v klidovém stavu proud (obvykle 10 až 100 mA) a zkreslení je odstraněno.

Při práci zesilovače se výkonové tranzistory zahřívají a potřebné předpětí se zmenšuje. Proto používáme teplotně závislý zdroj a umisťujeme ho tak, aby byl v přímém kontaktu s chladičem výkonových tranzistorů. Na obr. 74 abc jsou tři možná zapojení. Používáme diody, termistor nebo tranzistor. Klidový proud nastavujeme ve všech zapojeních odpovědným trimrem R .

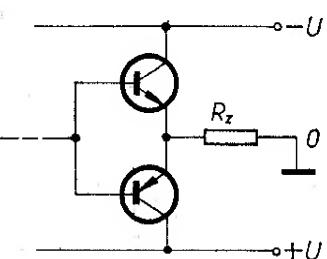
Zesilovač můžeme napájet dvěma způsoby. Bud' podle obr. 71 (pak musíme zátež oddělit kondenzátorem C_v), nebo souměrným napětím (obr. 75), Oddělovací kondenzátor potom není



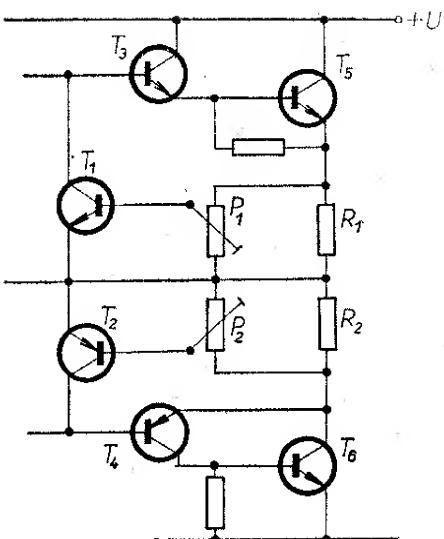
Obr. 73. Výkonový zesilovač



Obr. 74. Obvody k nastavení klidového proudu koncovými tranzistory (u obr. a má být trimr v sérii s diodami, nikoli paralelně)



Obr. 75. Symetrické napájení zesilovače



Obr. 76. Elektronická pojistka

nutný, zvětšují se však nároky na vstupní zesilovač.

Další zapojení, které uvedeme, je elektronická pojistka, která chrání koncové tranzistory před zničením v případě zkratu na výstupu (obr. 76). Odpor R_1 a R_2 jsou 0,2 až 0,5 Ω . Zvětší-li se proud, který jimi protéká, nad povolenou hranici, otevřou se tranzistory T_1 a T_2 a proud koncovými tranzistory se omezí.

Na závěr uvedeme několik rad těm, kteří si chtějí nízkofrekvenční zesilovač sami postavit. V koncovém stupni můžeme použít buď zapojení s komplementárními tranzistory nebo s tranzistory stejného typu. První zapojení má výhodnější vlastnosti a je jednodušší, na našem trhu však nejsou zatím křemíkové komplementární výkonové tranzistory k dispozici. Rozhodneme-li se pro druhou možnost, jsou z dosažitelných součástek nejlepší tranzistory KD602. Tranzistory řady KU nejsou příliš vhodné. Pokud je použijeme, máme obvykle potíže s nastavením klidového proudu a se stabilitou zesilovače, který se rozkmitá na vyšších kmitočtech. Kmitání můžeme odstranit zapojením malého kondenzátoru mezi kolektor a bázi tranzistoru T_1 (zapojení na obr. 71). V amatérských podmírkách je nejsnazší postavit koncový stupeň podle již vyzkoušeného zapojení, jichž nalezneme v odborných časopisech celou řadu –

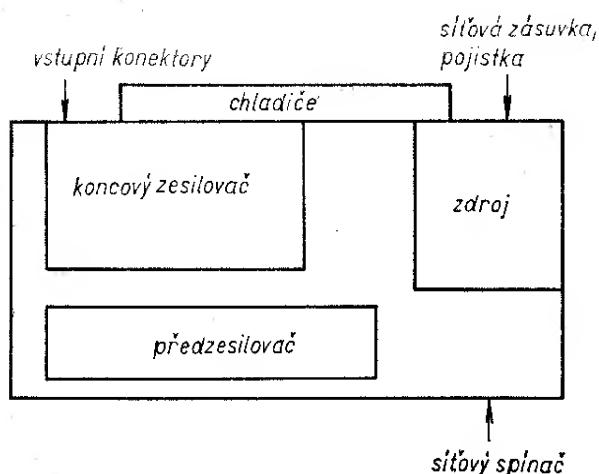
návrh koncového zesilovače je totiž dosti obtížná záležitost. Naproti tomu předzesilovač můžeme sestavit z dílčích zapojení sami. Je třeba pouze seřadit jednotlivé části (vstupní obvod, korektory, různé filtry) tak, aby byla zaručena jejich správná funkce (především korektory, které obvykle vyžadují napájení ze zdroje signálu s malou impedancí a zatížení velkou impedancí). Je-li to nutné, zapojíme mezi stupně oddělovací zesilovač, nejčastěji tvořený emitorovým sledovačem. Dále musíme upravit celkové zesílení podle citlivosti koncového sesilovače – ta bývá 0,3 až 1,5 V.

Napájecí napětí může být stabilizované i nestabilizované. Napájení koncového stupně nestabilizovaným napětím je ekonomičtější. Napájecí napětí pro předzesilovač musí být velmi dobře vyfiltrováno. Filtr RC navrhujeme takto: za diodami usměrňovače je velký kondenzátor (2 000 až 5 000 μF). Z něho odebíráme napětí pro výkonový stupeň. Pak následuje dvou až tříčlánkový filtr RC , na němž dostáváme napětí pro korektory. Napětí pro vstupní obvod je opět filtrováno členem RC . Zemnit zesilovače musíme velmi pečlivě podle zásad, uvedených v kapitole o zdrojích.

Velkou pozornost věnujeme vlastnímu provedení, neboť na něm závisí do značné míry kvalita celého zesilovače. Nejlépe je umístit celý předzesilovač na jednu desku, kterou připevníme u čelního panelu. Vhodné je připájet všechny potenciometry přímo do desky. Chladič koncových tranzistorů tvoří zadní panel, na kterém je i síťová zásuvka a pojistky. Zdroj musí být co nejdále od vstupních obvodů, transformátor můžeme přišroubovat na boční stěnu nebo zadní panel. Vstupní konektory připevníme na druhou boční stěnu nebo na tu stranu zadního panelu, na níž není síťová zásuvka a s deskou předzesilovače je spojíme stíněnými vodiči. Vzorové uspořádání je na obr. 77.

Lineární integrované obvody

Rozvoj technologie výroby polovodičových prvků umožňuje v současné době vytvořit na jedné křemíkové destičce obvody, obsahující velké množství tran-



Obr. 77. Celkové uspořádání zesilovače

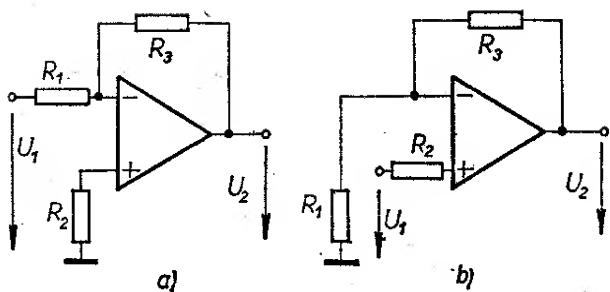
zistorů, diod a odporů. Národní podnik TESLA Rožnov vyrábí velký počet integrovaných obvodů, z nichž mnohé nacházejí uplatnění i v amatérské praxi. Integrované obvody rozdělujeme na číslicové a lineární. Jako číslicové označujeme takové obvody, jejichž vstupní a výstupní napětí může nabývat pouze dvou velikostí. U obvodů vyráběných v n. p. TESLA Rožnov je to napětí 0 až 0,7 V – tzv. logická nula a napětí 2,4 až 5 V – logická jednička. Návrh zapojení s číslicovými obvody je komplikovaný a předpokládá větší znalosti matematiky a logiky (viz seriál Stavebnice číslicové techniky v AR 1 až 8/1974).

Ostatní integrované obvody nazýváme lineární. Toto označení je velmi nепřesné, neboť mohou pracovat i v ne-lineárním režimu – jako multivibrátory, omezovače apod. Při aplikacích lineárních integrovaných obvodů je třeba vycházet z aplikačních listů, publikovaných výrobcem. Výrobce totiž na rozdíl od spotřebitelů zná vlastnosti jednotlivých součástí v integrovaném obvodu a může jich při návrhu konkrétního zapojení využít. Jednodušší lineární integrované obvody považujeme za několik tranzistorů, popř. odporů sdružených v jednom pouzdru a tak s nimi také zacházíme. Parametry tranzistorů bývají horší než u diskretních součástek, celý obvod má však mnohem menší rozměry. Mezi takové obvody patří třistupňové zesilovače typu MAA115, 125,

145, 325, 435, diferenciální zesilovače MBA125 a 145, vysokofrekvenční zesilovače MA3005 a MA3006. Ukázky zapojení uvádět nebudeme a zájemce odkážeme na starší číslo Radiového konstruktéra (6/1970) a Technické zprávy n. p. TESLA Rožnov. Přes velmi krátkou dobu vývoje integrovaných obvodů se některé obvody tak rozšířily, že jsou dnes považovány za nové obvodové prvky. Konstruktér elektronického zařízení nemusí přesně znát jejich vnitřní zapojení, při návrhu vychází z parametrů, měřitelných na vnějších vývodech. Jde především o číslicové obvody – hradla, klopné obvody, paměti; z lineárních obvodů o operační zesilovače. Operační zesilovače jsou obvody známé již dlouhou dobu a používané v analogových počítačích – zde také vznikl jejich název. Brzy po zavedení výroby integrovaných zesilovačů se staly velmi oblíbenou součástkou a dnes se s nimi setkáváme v téměř všech oborech slaboproudé elektrotechniky. Jedním z nejrozšířenějších typů je obvod μ A709, jehož ekvivalent vyrábí TESLA Rožnov pod označením MAA501 až 4. Jednotlivé typy se liší některými parametry a rozsahem pracovních teplot. Protože jde o velmi užitečný obvod, seznámíme se s ním podrobněji. Nejdříve je třeba vysvětlit význam některých pojmu, používaných k popisu jeho vlastností. Jsou to:

- napěťová nesymetrie vstupů – napětí, které musíme připojit mezi vstupy, aby bylo výstupní napětí nulové (u MAA501 až 4 několik mV);
- proudová nesymetrie vstupů – rozdíl proudů a vstupů, je-li výstupní napětí nulové;
- vstupní napěťový rozsah – rozsah vstupních napětí, v němž má zesilovač specifikované vlastnosti (± 8 V při napájecím napětí ± 15 V);
- činitel potlačení součtového signálu – poměr vstupního napěťového rozsahu k maximální změně napěťové nesymetrie, měřené v tomto rozsahu (udává se v





Obr. 78. Základní zapojení OZ

- maximální diferenční napětí - maximální napětí, které mužeme připojit na invertující vstup, je-li neinvertující uzemněn.

Typická velikost dalších parametrů operačního zesilovače MAA501 až 4: napěťové zesílení 40 000, vstupní odpor 400 k Ω , vstupní odpor 150 Ω .

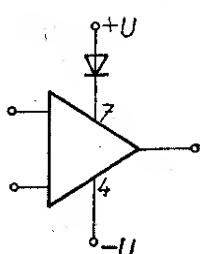
V teorii obvodů nazýváme operačním takový zesilovač, jehož napěťové zesílení je nekonečně velké, vstupní vodivost a výstupní odpor jsou nulové. Dvě základní zapojení operačního zesilovače jsou na obr. 78. Pro invertující zapojení (obr. 78a) platí

$$\frac{U_2}{U_1} = -\frac{R_3}{R_1},$$

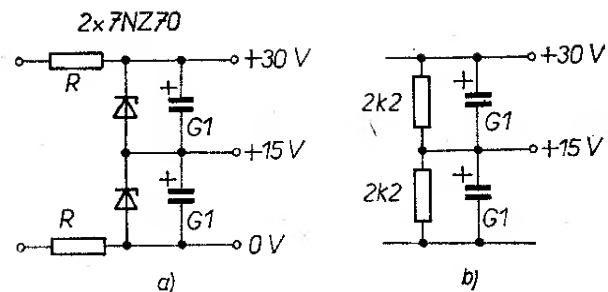
$$R_{\text{ext}} \equiv R_1$$

$$R_{\text{west}} \rightarrow 0.$$

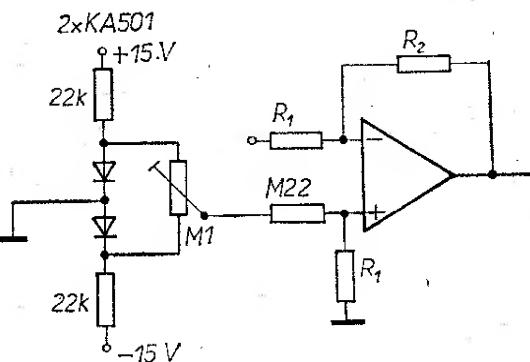
V následujícím odstavci uvedeme některé zásady, které dodržujeme při práci s obvody MAA501 až 4. Zesilovač se zničí, připojíme-li napájecí napětí opačně, proto používáme ochranou diodu (obr. 79). V těsné blízkosti vývodů pro napájení blokujeme napájecí napětí keramickými kondenzátory 0,1 μ F. Symetrické napájecí napětí by mělo být



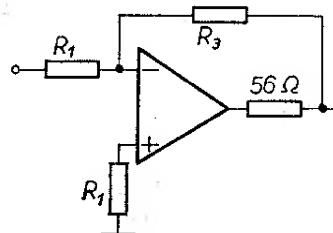
Obr. 79. Ochrana OZ diodou



Obr. 80. Zdroje pro OZ

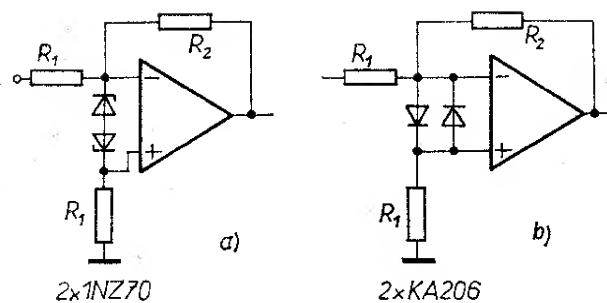


Obr. 81. Kompenzace nesymetrie vstupu



Obr. 82. Zapojení ochranného odporu na výstupu

stabilizované (alespoň Zenerovou diodou). Nemáme-li k dispozici zdroj symetrického napětí, vytvoříme střed uměle dvěma Zenerovými diodami (obr. 80a). V méně náročných zapojeních stačí odporový dělič (obr. 80b). Na výstupu operačního zesilovače je určité nenulové napětí i tehdy, jsou-li oba vstupy uzemněny. Aby bylo co nejmenší, je třeba volit v zapojeních na obr. 78 $R_1 = R_2$. Dokonaleji kompenzujeme nesymetrii vstupů podle obr. 81. Obvod chráníme před zkratem na výstupu připojením malého odporu (asi 56 Ω). Zpětnou vazbu zapojíme až za něj, abychom nezvětšovali výstupní odpor (obr. 82). Napětí mezi vstupními



Obr. 83. Ochrana vstupu OZ

svorkami nesmí překročit 5 V. Vstup chráníme buď dvěma sériově spojenými Zenerovými diodami (obr. 83a) nebo dvěma křemíkovými diodami (obr. 83b). Obvod buď zasouváme do objímky nebo pájíme. Pájecí body je nejlépe umístit na kružnici o průměru 10 mm a přívody opatrně roztáhnout.

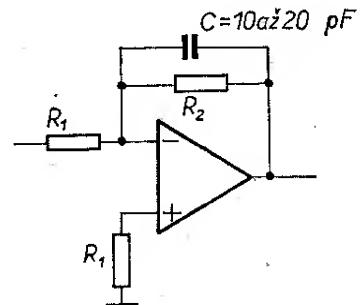
Pro správnou funkci obvodu je velmi důležité správně nastavit prvky kmitočtové kompenzace (vývody 1, 5, 8). Jejich úkolem je zamezit nežádoucímu kmitání zesilovače. Operační zesilovač je téměř vždy zapojen se silnou zápornou zpětnou vazbou, vedenou do invertujícího vstupu. Fázový posuv mezi tímto vstupem a výstupem je 180° . Na vyšších kmitočtech se fázový posuv zmenšuje, původně záporná zpětná vazba se změní v kladnou a obvod se rozkmitá. Změně fázového posuvu zabránit nemůžeme, neboť je způsobena vlastnostmi tranzistorů (viz kapitola tranzistory).

Zmenšíme-li zesílení na vyšších kmitočtech tak, že je menší než útlum ve zpětné vazbě, bude kmitání odstraněno. Operační zesilovač MAA501 má vyvedeny tři vnitřní body – bázi a kolektor T_4 (vývody 1 a 8) a bázi T_{12} (vývod 5). Mezi body 1 a 8 zapojujeme odpor a kondenzátor, mezi bod 5 a výstup kondenzátor. Doporučené hodnoty jednotlivých součástek uvádí TESLA Rožnov v katalogu. Čím silnější je záporná zpětná vazba, tím větší musí být použité korekční obvody a kapacita kondenzátorů. Zapojením korekci se zmenšuje šířka pásma, zpracovávaného zesilovačem a rozkmit výstupního signálu. Stává se, že zesilovač kmitá i s korekčními prvky podle doporučení výrobce. Pak

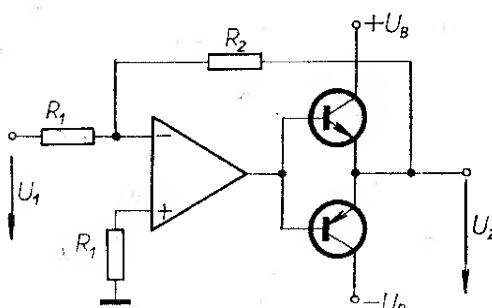
nezbývá nic jiného, než je zkouško měnit tak, aby přestaly oscilace a aby zároveň byla dostatečná šířka pásmá. Zlepšení může přinést také zapojení podle obr. 84.

Měřit parametry operačního zesilovače je dost obtížné především v amatérských podmírkách. K ověření správné funkce doporučujeme následující postup. Operační zesilovač zapojíme jako invertující zesilovač. Na neinvertující vstup připojíme obvod z obr. 81 a nastavíme na výstupu nulu. Pak přivedeme na vstup signál z generátoru a na osciloskopu sledujeme výstupní napětí. Zjistíme, nedochází-li ke zkreslování signálu, zkонтrolujeme velikost zesílení a jeho závislost na napájecím napětí. Maximální rozkmit napětí při zatěžovací impedanci větší než $5\text{ k}\Omega$ se musí co nejvíce blížit napájecímu napětí (rozdíl bývá 10 až 25 % napájecího napětí).

Při vývoji obvodů MAA501 až 4 se počítalo s jejich uplatněním především v regulační a měřicí technice. Později se ukázalo, že mohou být použity i v mnohých jiných oblastech elektroniky. V technických zprávách publikovaných v n. p. TESLA Rožnov a v odborn-



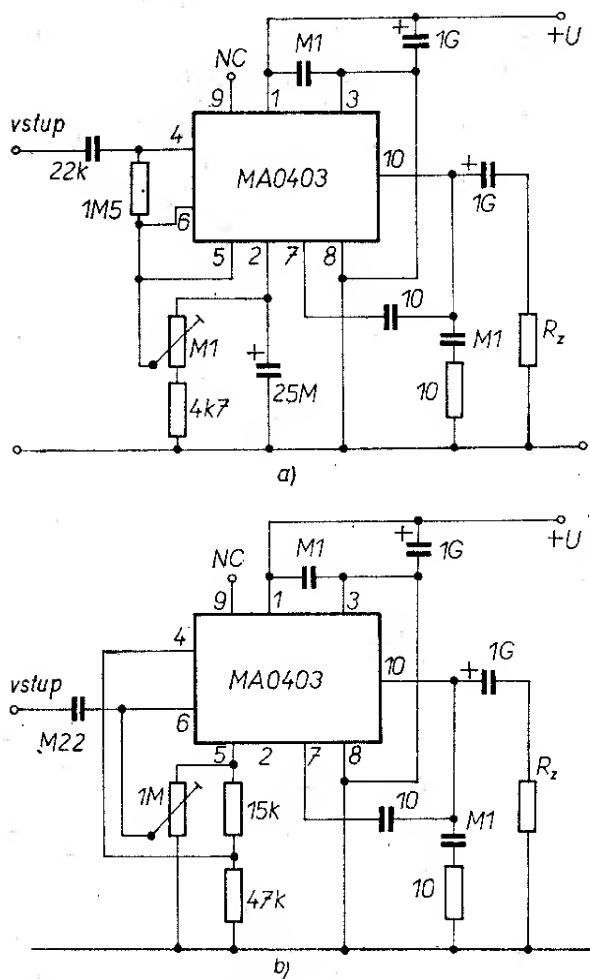
Obr. 84. Zlepšení stability na vyšších kmitočtech



Obr. 85. Připojení proudového zesilovače k MAA501

ných časopisech nalezneme celou řadu zapojení s operačními zesilovači. Vhodnou volbou prvků zapojených ve smyčce zpětné vazby dostaneme stejnosměrný zesilovač, jehož kmitočtová charakteristika může mít nejrůznější tvar. Výstupní a vstupní parametry upravíme snadno připojením diskretních polovodičových prvků. V tomto případě je vhodné vést zpětnou vazbu přes celý obvod. Na obr. 85 je znázorněno připojení proudového zesilovače. Při amatérské práci budeme používat nejlevnější operační zesilovač MAA504. Jeho vlastnosti jsou sice nejhorší z obvodů řady MAA500, pro většinu zapojení však zcela určitě postačí.

Dalšími obvody, které mohou nalézt uplatnění v amatérských zařízeních, jsou výkonové zesilovače MA0402 a MA0403. Obvody se liší svým maximálním výkonem, elektrické zapojení je



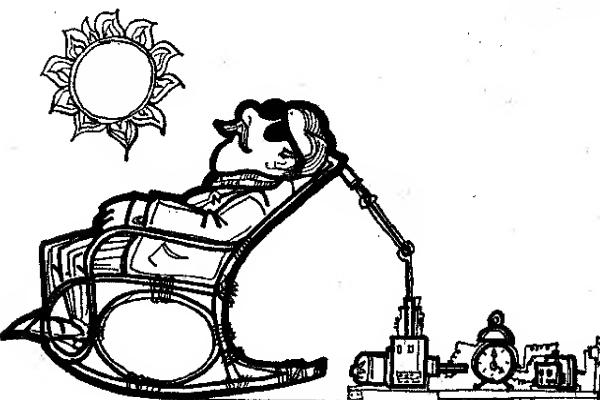
Obr. 86. Základní zapojení IO MAA0403

stejné. Zesilovač je určen k použití v nf technice, může se však uplatnit i jinde - např. k řízení malých motorků, relé apod. Obvod je umístěn v upraveném pouzdru DIL (dual-in-line). Na vývody 3 a 8 je třeba připojit chladič, je-li výstupní výkon větší než 0,7 W. Při výkonu 3 W musí být chladicí plocha asi 40 cm^2 . Základní zapojení zesilovače jsou na obr. 86.

První zapojení má vstupní impedanci $1 \text{ M}\Omega$ a citlivost 280 mV pro výstupní výkon 2,5 W. Druhé zapojení má citlivost asi 30 mV při vstupní impedanci $20 \text{ k}\Omega$. Kmitočtový rozsah je pro obě zapojení 40 Hz až 80 kHz při výkonu 1 W a zatěžovací impedanci 8Ω .

Literatura

- [1] Součástky pro elektroniku. Katalog n. p. TESLA Lanškroun 1972 až 73.
- [2] Příruční katalog elektronek, obrazovek, polovodičových prvků. TESLA Rožnov 1973.
- [3] Katalog výrobků ZPA.
- [4] Katalog výrobků Metra Blansko.
- [5] Kabeš, K.: Výpočet transformátorů. Sdělovací technika č. 2/1956.
- [6] Retík, J.; Hušek, B.: Keramické kondenzátory. AR č. 8, 9, 10/1973.
- [7] Škola amatérského vysílání. AR č. 4, 5/1971.
- [8] Chvojka, F.: Radiotechnika. Naše vojsko: Praha 1969.
- [9] Posselt, F.; Pavlica, I.: Magnetické zesilovače. SNTL: Praha 1970.
- [10] Rojzen-Mednikovová: Použití magnetických zesilovačů v automatizovaných stejnosměrných pohonech. SNTL: Praha 1967.

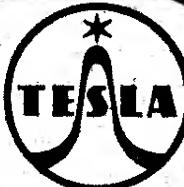


OBSAH

Informační exploze	1
Zajímavá a praktická zapojení 7	2
Napájecí zdroje, stabilizátory, regulátory, měniče	
Jakostní síťový zdroj s možností řídit napětí i proud	2
Zapojení stabilizátorů bez stabilizačních diod	3
Jednoduchý zdroj napětí dvojí polarity	3
Impulsní stabilizátor napětí	6
Nabíječka akumulátorů s tyristory	8
Regulátor výkonu spotřebičů, napájených stejnosměrným napětím 2 až 24 V	10
Měnič napětí bez transformátoru	11
Měnič napětí s transformátorem	12
Nf technika a elektroakustika	
Nf zesilovač Hi-Fi pro sluchátka	13
Jakostní směšovací zesilovač s tónovým korektorem	14
Nf zesilovač Hi-Fi s výstupním výkonem 45 W	15
Pětikanálový tónový korektor	17
Ukazatel vybuzení pro stereofonní signál	19
„Phasing unit“	20
Fuzz pro elektrickou kytaru	21
Ještě fuzz pro elektrickou kytaru	22
Oscilátory pro elektronické hudební nástroje	23
Tříkanálová barevná hudba	25
Měřicí technika	
Univerzální měřicí přístroj	27
Přímoukazující měřic kapacity	29
Megaohmmetr	30
Sinusový generátor RC 10 Hz až 1 MHz	31
Generátor signálu trojúhelníkovitého průběhu	33
Zkoušeč tranzistorů bez měřidla	36
Měřic kmitočtu 10 Hz až 1 MHz	38
Přijímací technika	
Přijímač pro střední a dlouhé vlny bez cívek	39
Přijímač pro příjem vysílání časových signálů	40
Konstrukční část	
Univerzální korekční předzesilovač	40
Korekční zesilovač s integrovanými operačními zesilovači	42
Výkonový zesilovač s <i>IO</i> typu TBA810	45
Dodatek z RK 4/74	54

RADIOVÝ KONSTRUKTÉR – vydává vydavatelství MAGNET, Praha 1, Vladislavova 26, telefon 260651-9 • Šéfredaktor ing. František Smolík • Redakce Praha 2, Lublaňská 57, tel. 296930 PSČ 120 00 • Redakční rada: K. Bartoš, V. Brzák, K. Donát, I. Harminc, L. Hlinský, ing. L. Hloušek, A. Hofhans, Z. Hradíský, ing. J. T. Hyun, ing. J. Jaroš, ing. F. Králik, K. Novák, ing. O. Petráček, L. Tichý, ing. J. Vackář, CSc., laureát st. ceny KG, ing. J. Zíma, J. Ženíšek • Ročně vyjde 6 čísel. Cena výtisku 4,50 Kčs, pololetní předplatné 13,50 Kčs, roční předplatné 27 Kčs • Rozšiřuje PNS, v jednotkách ozbrojených sil MAGNET – administrace, Praha 1, Vladislavova 26, PSČ 113 66. Objednávky přijímá každá pošta i doručovatel. Objednávky do zahraničí vyřizuje PNS – vývoz tisku, Jindřišská 14, Praha 1 • Dohlédací pošta 07 • Tiskne Polygrafia, závod 01, Svobodova 1, 128 17 Praha – Vyšehrad • Za původnost a správnost příspěvku ručí autor. Návštěvy a telefonické dotazy pouze po 14. hod. • Toto číslo vyšlo 22. září 1974. © Vydavatelství Magnet Praha

ELEKTRONICKÉ měřicí PŘÍSTROJE



- Měřiče napětí a odvozených veličin
- Měřiče hodnot elektrických obvodů
- Měřiče kmitočtu, fáze, času a čítače
- Generátory
- Přístroje pro zobrazení elektrických veličin
- Ostatní měřicí přístroje a zařízení

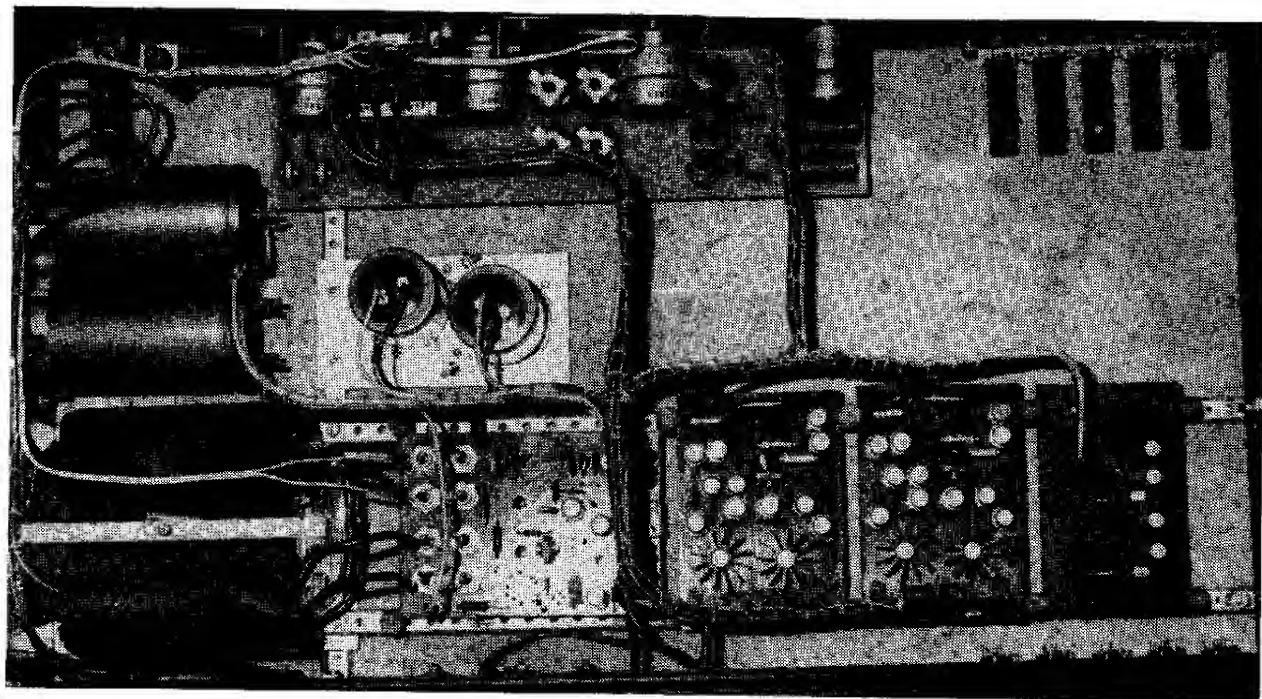
INFORMACE, předvedení přístrojů, které můžete ihned odebrat, žádejte přímo ve značkových prodejnách TESLA nebo u jejich nadřízených **OBLASTNÍCH STŘEDISEK SLUŽEB TESLA**:

Pro Středočeský, Jihočeský, Západočeský a Východočeský kraj – OBS TESLA Praha 1, Václavské náměstí 35, PSČ 110 00, tel. 26 40 98; pro Severočeský kraj – OBS TESLA Ústí n. L., Pařížská 19, PSČ 400 00, tel. 274 31; pro Jihomoravský kraj – OBS TESLA Brno, Rokytova ul. – areál č. 6, PSČ 600 00, tel. 67 74 49; pro Severomoravský kraj – OBS TESLA Ostrava, Gottwaldova 10, PSČ 700 00, tel. 204 09; pro Západoslovenský kraj – OBS TESLA Bratislava, Borodáčova 96, PSČ 800 00, tel. 200 65; pro Středoslovenský kraj – OBS TESLA Banská Bystrica, Malinovského 2, PSČ 974 00 tel. 255 50; pro Východoslovenský kraj – OBS TESLA Košice, Luník I, PSČ 040 00, tel. 362 32.

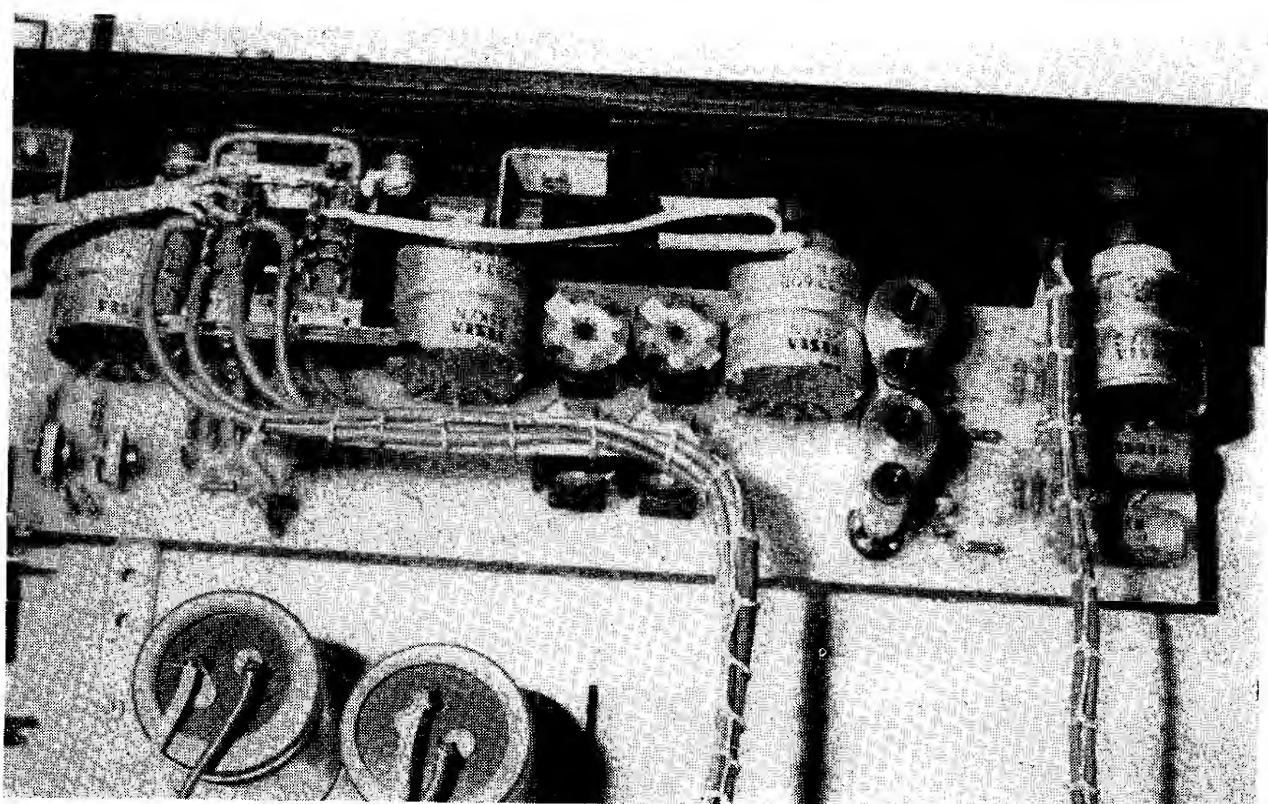
Přímý kontakt s výrobními podniky TESLA Brno a TESLA Liberec zařizuje

TESLA obchodní podnik

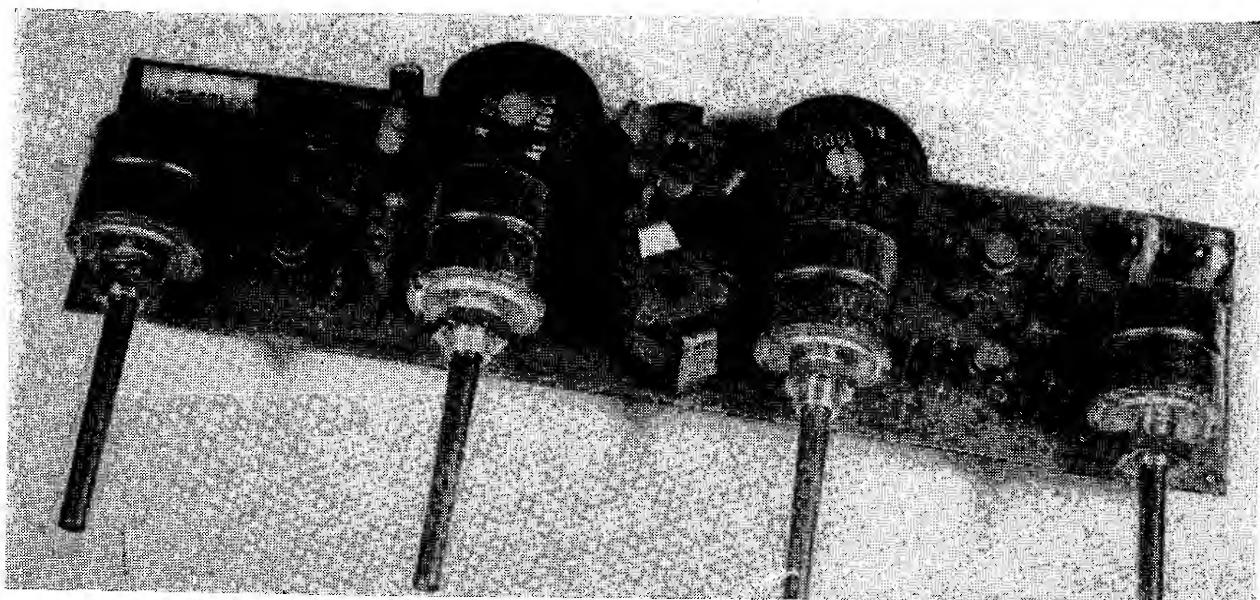
- Adresa pro písemný styk: 113 40 Praha 1, Dlouhá 35, pošt. schr. č. 764
- Adresa pro osobní styk: Praha 8-Karlín, Sokolovská 95, 2. patro, obchodní úsek – odbor přístrojů, telefony: 275 156—8, 637 05—6, linka 86 a 69.



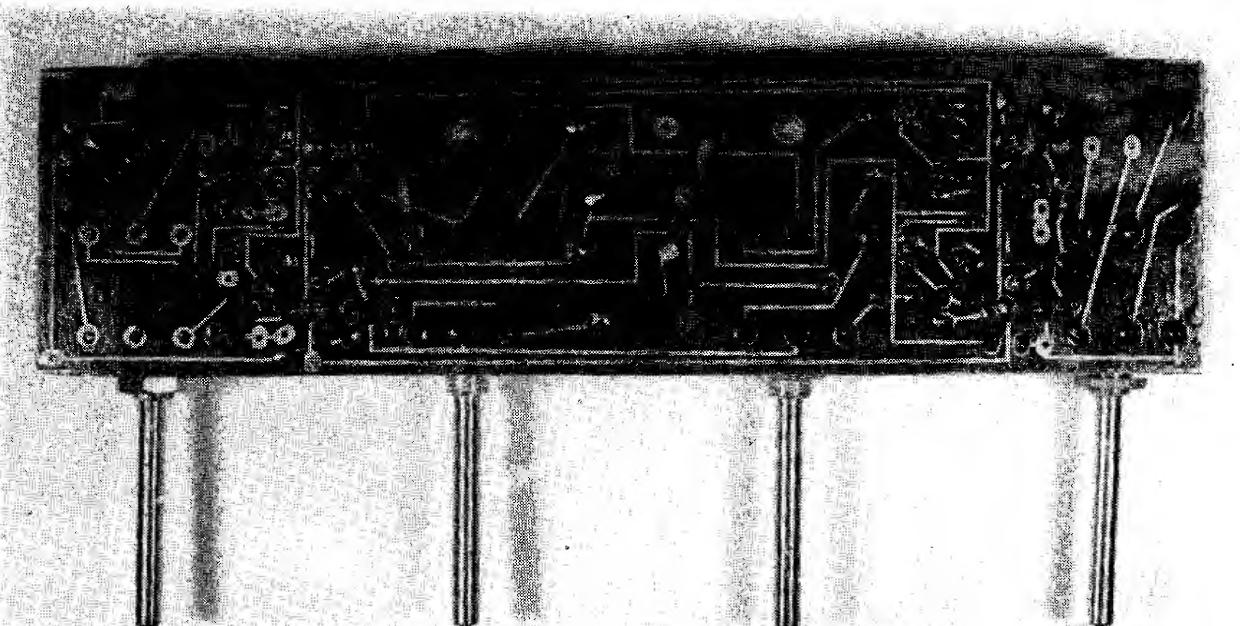
Obr. 6. Osazená deska s plošnými spoji korekčního zesilovače v sestavě nf zesilovače $2 \times 50\text{ W}$



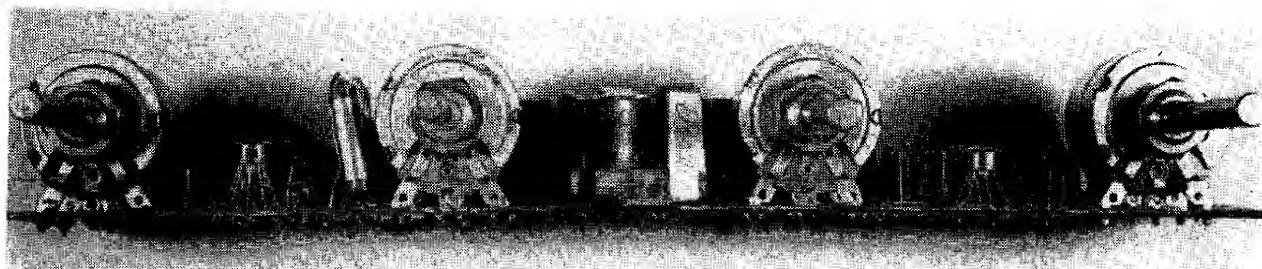
Obr. 6a. Detailní pohled na osazenou desku korekčního zesilovače



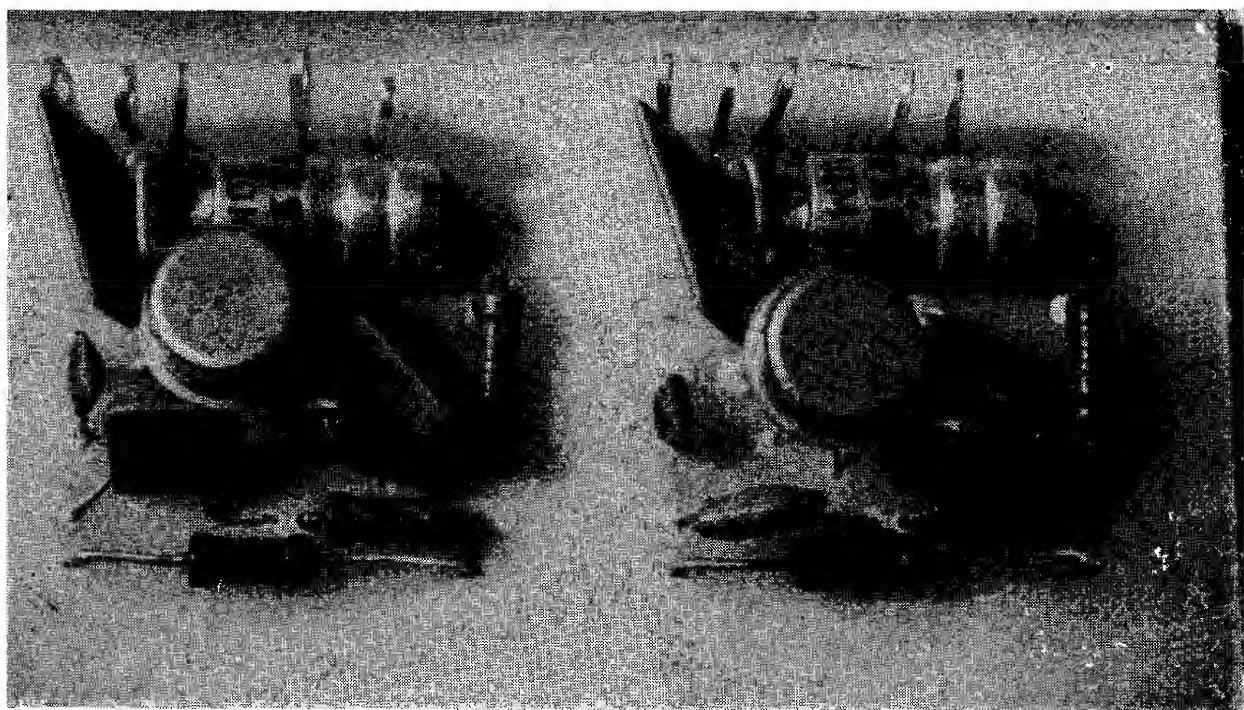
Obr. 7. Deska s plošnými spoji podle obr. 5 (str. 32), osazená součástkami větších rozměrů (cívky a odpory TR 151)



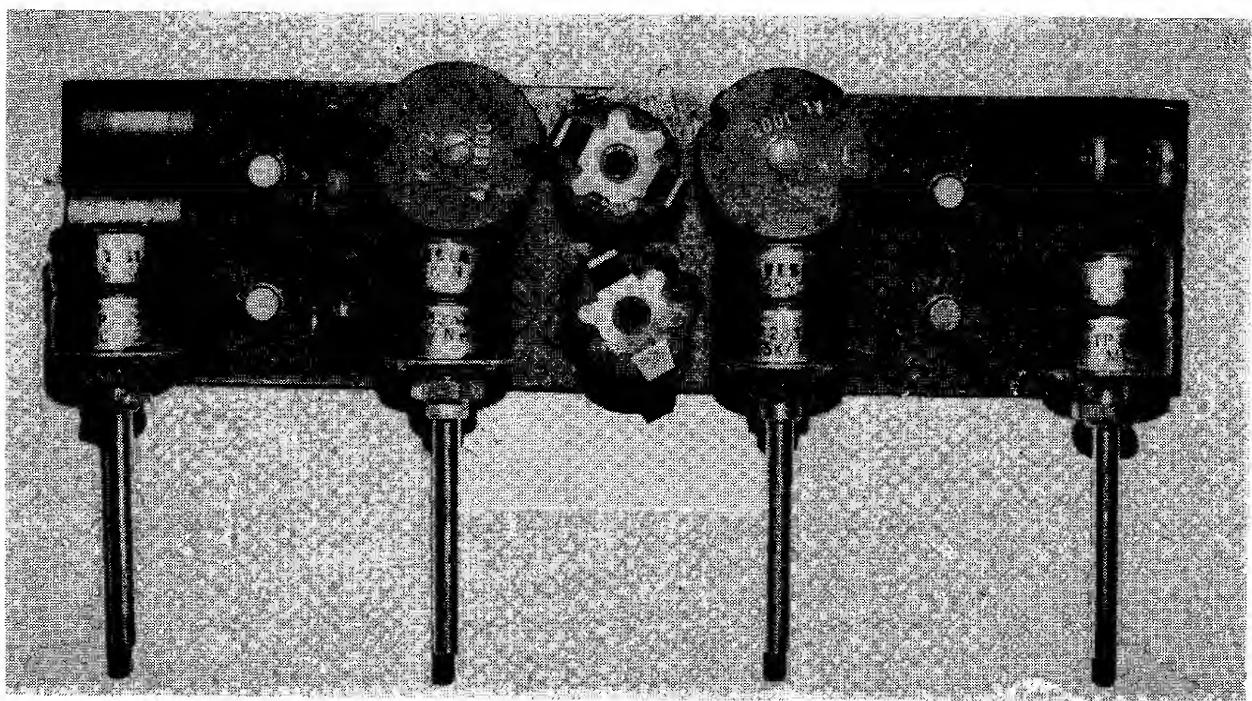
Obr. 9. Zkušební deska s plošnými spoji, zhotovená suchými obtisky Transolyp



Obr. 10. Výšková dispozice desky s plošnými spoji podle obr. 5



Obr. 3. Rozmístění součástek na desce s plošnými spoji



Obr. 8. Umístění cívek mimo díry v plošných spojích